

1.00



Docket No. 1232-5261

IN THE UNITED STATES PATENT AND TRADEMARK OFFICE

Applicant(s):

MATSUNAGA, et al.

Group Art Unit: TBA

Serial No.:

10/767,490

· · · · ·

Examiner:

TBA

Filed:

January 28, 2004

For:

OPTICAL SYSTEM, DISPLAY OPTICAL SYSTEM AND IMAGE-TAKING

OPTICAL SYSTEM

CERTIFICATE OF MAILING (37 C.F.R. §1.8(a))

Commissioner for Patents P.O. Box 1450

Alexandria, VA 22313-1450

Sir:

I hereby certify that the attached:

- 1. Claim to Convention Priority w/1 document
- 2. PTO Form 1499
- 3. Return postcard receipt

along with any paper(s) referred to as being attached or enclosed and this Certificate of Mailing are being deposited with the United States Postal Service on date shown below with sufficient postage as first-class mail in an envelope addressed to the: Commissioner for Patents, P.O. Box 1450, Alexandria, VA 22313-1450.

Respectfully submitted, MORGAN & FINNEGAN, L.L.P.

Dated: May 14, 2004

By:

Helen Tiger

Correspondence Address:

MORGAN & FINNEGAN, L.L.P.

345 Park Avenue

New York, NY 10154-0053

(212) 758-4800 Telephone

(212) 751-6849 Facsimile

CUSTOMER NO. 27123

Docket No. 1232-5261

IN THE UNITED STATES PATENT AND TRADEMARK OFFICE

Applicant(s):

MATSUNAGA, et al.

Group Art Unit:

TBA

Serial No.:

10/767,490

Examiner:

TBA

Filed:

January 28, 2004

For:

OPTICAL SYSTEM, DISPLAY OPTICAL SYSTEM AND IMAGE-TAKING

OPTICAL SYSTEM

CLAIM TO CONVENTION PRIORITY

Commissioner for Patents P.O. Box 1450 Alexandria, VA 22313-1450

Sir:

In the matter of the above-identified application and under the provisions of 35 U.S.C. §119 and 37 C.F.R. §1.55, applicant(s) claim(s) the benefit of the following prior application(s):

Application(s) filed in:

Japan

In the name of:

Canon Kabushiki Kaisha

Serial No(s):

2003-025305

Filing Date(s):

January 31, 2003

Pursuant to the Claim to Priority, applicant(s) submit(s) a duly certified copy 冈 of said foreign application. A duly certified copy of said foreign application is in the file of application

Serial No. _____, filed _____.

Respectfully submitted,

MORGAN & FINNEGAN, L.L.P.

Dated: May/3 2004

By:

seph A. Oalvaruso Registration No. 28,287

Correspondence Address: MORGAN & FINNEGAN, L.L.P. 345 Park Avenue New York, NY 10154-0053 (212) 758-4800

Telephone

(212) 751-6849 Facsimile



CFV00/32 US

別紙添付の書類に記載されている事項は下記の出願書類に記載されている事項と同一であることを証明する。

This is to certify that the annexed is a true copy of the following application as filed with this Office.

出 願 年 月 日 Date of Application:

2003年 1月31日

出 願 番 号 Application Number:

特願2003-025305

[ST. 10/C]:

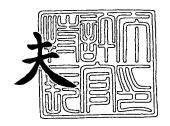
[J P 2 0 0 3 - 0 2 5 3 0 5]

出 願 人
Applicant(s):

キヤノン株式会社

2004年 1月14日

特許庁長官 Commissioner, Japan Patent Office 今井康



【書類名】

特許願

【整理番号】

226045

【提出日】

平成15年 1月31日

【あて先】

特許庁長官殿

【国際特許分類】

G02B 27/00

【発明の名称】

光学系

【請求項の数】

1

【発明者】

【住所又は居所】

東京都大田区下丸子3丁目30番2号 キヤノン株式会

社内

【氏名】

松永 智美

【発明者】

【住所又は居所】

東京都大田区下丸子3丁目30番2号 キヤノン株式会

社内

【氏名】

山崎 章市

【発明者】

【住所又は居所】

東京都大田区下丸子3丁目30番2号 キヤノン株式会

社内

【氏名】

猪口 和隆

【特許出願人】

【識別番号】

000001007

【氏名又は名称】

キヤノン株式会社

【代理人】

【識別番号】

100067541

【弁理士】

【氏名又は名称】

岸田 正行

【選任した代理人】

【識別番号】

100104628

【弁理士】

【氏名又は名称】 水本 敦也

【選任した代理人】

【識別番号】

100108361

【弁理士】

【氏名又は名称】 小花 弘路

【手数料の表示】

【予納台帳番号】

044716

【納付金額】

21,000円

【提出物件の目録】

【物件名】

明細書 1

【物件名】

図面 1

【物件名】

要約書 1

【プルーフの要否】

要

【書類名】 明細書

【発明の名称】 光学系

【特許請求の範囲】

【請求項1】 少なくとも反射作用を有する第1の面と、この第1の面で反射した光線を再度前記第1の面に向けて反射する第2の面とを少なくとも含む複数の光学面を有し、

前記第1の面は、前記第2の面から該第1の面に再度入射した中心画角主光線 を、該第1の面における中心画角主光線のヒットポイント上での法線に対して前 回とは反対側に反射し、

かつ前記複数の光学面のうち少なくとも1面は回折光学面であることを特徴と する光学系。

【発明の詳細な説明】

 $[0\ 0\ 0\ 1]$

【発明の属する技術分野】

本発明は、原画を拡大表示させるヘッドマウントディスプレイやプロジェクタ 等の画像表示装置、さらにはデジタルカメラ等の撮影装置に好適な光学系に関す るものである。

[0002]

【従来の技術】

CRTやLCD等の画像形成素子を用い、これらの画像形成素子に表示された原画を光学系を介して拡大表示させる画像表示装置として、ヘッドマウントディスプレイ等と称される頭部装着型のものがある。

[0003]

このヘッドマウントディスプレイは、観察者が頭部に装着するため、特に装置全体の小型化、軽量化が要望されている。また、重量バランスや外観等を考慮すると、観察者の視軸方向(前後方向)に薄型であることが好ましい。さらに、表示される拡大像に迫力を持たせるために、できるだけ大きな拡大像が望まれている。

[0004]

例えば特許文献 1~4 においては、画像形成素子としてのLCD(液晶ディスプレイ)と、観察光学系としての薄型プリズムとを使用し、装置全体の薄型化を図った画像表示装置が提案されている。

[0005]

図17には、特許文献1にて提案されている画像表示装置を示している。この装置において、LCD111から発せられた光は、小型の偏心プリズム112の入射面113に入射する。そして、プリズム112に形成した曲率を有した全反射面114と反射面115との間で光束が折り畳まれ、その後、面114より偏心プリズム112から射出して観察者の眼Eに導かれる。これにより、LCD111に形成された原画の虚像が形成され、この虚像を観察者が観察する。

[0006]

偏心プリズム112の反射面115は、偏心非回転対称面(アジムス角度により光学的パワーの異なる面であり、いわゆる自由曲面)で構成された偏心自由曲面より構成されている。

[0007]

また、図18に示す光学系は、共軸凹面鏡103と眼球光軸に対して45°傾いたハーフミラー102とを用いて画像形成素子101に形成されたタイプである。図17に示す画像表示装置は、この図18に示す装置に比べて、装置全体の薄型化および観察視野の広画角化が容易である。

[0008]

また、光学系の中に回折光学面を用いることで、屈折光学系で発生する色収差 と逆の色収差を発生させ、光学系全体の諸収差を抑えた高画質の画像表示装置も 提案されている。

[0009]

例えば、特許文献5では、接眼光学系を構成する3面からなるプリズムの1面に回折光学面を配置し、装置全体の薄型化を残しつつ、偏心色収差の補正を行う 光学系が提案されている。

[0010]

また、特許文献6には、回折光学面を配置したリレー光学系により一旦中間像

を形成し、凹面鏡を有する接眼光学系を偏心配置し、画像形成素子に形成された 画像を観察者に導く光学系が提案されている。

$[0\ 0\ 1\ 1]$

さらに、特許文献7には、光源(LEDやLD等)で発した光を走査して画像を投影し、回折光学面を配置したリレー光学系を用いてこの画像の中間像を形成させ、更に偏心配置された凹面鏡を有する接眼光学系により観察者に導くという、少なくとも3面からなるプリズム体を含む光学系が提案されている。

 $[0\ 0\ 1\ 2]$

【特許文献1】

特開平7-333551号公報

【特許文献2】

特開平8-50256号公報

【特許文献3】

特開平8-160340号公報

【特許文献4】

特開平8-179238号公報

【特許文献 5】

特開平10-142025号公報

【特許文献6】

特許第2705880号公報

【特許文献7】

特開2000-004955号公報

[0013]

【発明が解決しようとする課題】

近年、画像形成素子であるLCD等の高精細化が進み、従来と同程度の画素数を有しながらもより小型化された画像形成素子が開発されている。このような小型化された画像形成素子を用いると、装置の小型化には有利になるものの、従来と同様の広画角を達成するためには、光学系の倍率を上げる必要が生じる。

[0014]

しかしながら、倍率を上げるために、光学系内で中間像を形成させると、光路 長が長くなり、装置が大型化するという問題がある。

[0015]

本発明は、高倍率化が容易であり、かつ諸収差も良好に補正でき、しかも小型の光学系を提供することを目的としている。

[0016]

【課題を解決するための手段】

上記の目的を達成するために、本発明の光学系では、少なくとも反射作用を有する第1の面と、この第1の面で反射した光線を再度第1の面に向けて反射する第2の面とを少なくとも含む複数の光学面を有し、第1の面は、第2の面から該第1の面に再度入射した中心画角主光線を、該第1の面における該主光線のヒットポイント上での法線に対して前回とは反対側に反射する。そして、上記複数の光学面のうち少なくとも1面を回折光学面としている。

[0017]

【発明の実施の形態】

(実施形態1)

図1には、本発明の実施形態1であるヘッドマウントディスプレイやプロジェクタ等の画像表示装置の光学系(表示光学系)の構成を示している。

[0018]

1は第1の光学系を構成する光学素子1であり、内部が屈折率が1より大きい透明媒質で満たされた透明体(プリズム体)上に3つの光学面A,B,Cを有する。面A(第1の面)、面B(第3の面)はともに透過面および反射面として作用する透過反射兼用面、面C(第2の面)は回折光学面としての作用を持つ反射面である。また、面A,B,Cはいずれも偏心面である。また、面Cにおける後述する折り返し反射は、面Cに形成された反射膜による反射である。

[0019]

2は第2の光学系である。3はLCD(液晶ディスプレイ)等の原画を形成する画像形成素子である。この画像形成素子3には駆動回路4が接続されており、駆動回路4には、パーソナルコンピュータ、ビデオ、DVDプレーヤー等の画像

情報供給装置 5 から画像信号が供給される。駆動回路 4 には画像供給装置 5 からの画像信号が入力され、駆動回路 4 は入力された画像信号に応じた原画を形成(表示)するように画像形成素子 3 を駆動する。 S は光学素子 1 および第 2 の光学系 2 からなる表示光学系の射出瞳である。

[0020]

図1では、画像形成素子3から発した光の例として、画像形成素子3の表示面の中心を射出して射出瞳Sの中心に至る光線(ここでは中心画角主光線という)を示している。

[0021]

画像形成素子3から発した光は、第2の光学系2を介して光学素子1に導かれる。光は面Bから光学素子1に入射し、面Aで反射された後、面Cに導かれる。面Cに入射した光はほぼ反対側に折り返し反射され、面Cでの反射前の光と逆向きに進む。

[0022]

面Cで折り返し反射された光は面Aで再反射される。ここで、第1の面である面Aは、第2の面である面Cから面Aに再度入射した中心画角主光線を、面Aにおける該主光線のヒットポイント上での法線に対して前回(面Bから面Aに入射した光の面Aでの反射)とは反対側に反射する。

[0023]

面Aで再反射された光は、面Bで反射され、面Aから光学素子1を射出して、 射出瞳Sに到達し、観察者の眼又はスクリーン等の被投射面に画像を投影する。

[0024]

また、光学素子1において、光は、面 $B\to mA\to mC$ (折り返し反射) $\to mA\to mB\to mA$ の順に各面を辿り、面Cでの折り返し反射を境に、最終の反射面 $B\to mA\to mC$ と、復路としての面 $C\to mA\to mB$ とが形成される。

[0025]

なお、本実施形態において(以下の実施形態でも同様)、面Cのように往路を 復路に変える折り返し反射作用を持つ面を折り返し面という。

[0026]

このように、複数の偏心反射面 A, B, Cで光路を折り返し、往路と復路をほぼ重複させることにより、長い光路長を小型の光学素子 1 内に収めることができる。これにより、表示光学系全体をも小型化することができる。

[0027]

また、表示光学系内に往復光路を形成し、面Cに、往路と復路を重複させる折り返し反射面としての作用と、色収差や偏心収差の補正に寄与する回折光学面としての作用の2つの作用を持たせることで、効率良く諸収差を補正し、良好な光学性能を得ることができる。また、表示光学系から不要な面を取り除き、表示光学系全体を小型とし、かつ面A、Bで光が屈折する際に発生する色収差を良好に補正することができる。

[0028]

そして、この表示光学系を用いて、観察者の眼又はスクリーン等の被投射面に 画像を投影する画像表示装置を構成することにより、小型で画角が大きく、かつ 色収差や偏心収差が良好に補正された高品位な画像を表示可能な画像表示装置を 実現することができる。

[0029]

なお、本実施形態では、回折光学面を面Cとした場合について説明したが、回 折光学面を第2の光学系2中に設けてもよい。この場合も、表示光学系から不要 な面を取り除き、表示光学系全体を小型とし、かつ色収差等を補正できるという 作用効果が得られ、更には光学素子1で発生した偏心収差を補正しやすくなるた め、非常に良好な光学性能を得た画像表示装置を提供することができる。

[0030]

また、本実施形態では、透明体により構成される光学素子1により往復光路を 形成する場合について説明したが、光学素子1を複数のミラー部材を組み合わせ て構成してもよい。

[0031]

また、面Aでの反射を光学素子1での内部全反射とすると、光量ロスが少なくなり好ましい。少なくとも面Aにおける反射する光束と射出する光束とが共に入

射する領域において、反射光束が内部全反射するようにすると、反射光束のすべてを内部全反射とする場合に対して設計の自由度を上げつつ同程度の明るさを確保できる。この場合、面Aにおいて内部全反射を行わない反射は反射膜による反射とする。

(実施形態2)

上記実施形態1では、画像表示装置に用いられる表示光学系について説明したが、同様の光学系を、撮像装置に用いられる撮像(結像)光学系としても用いることができる。

[0032]

図2には、本発明の実施形態2であるデジタルスチルカメラ、ビデオカメラ等の撮像装置の光学系(撮像光学系)の構成を示している。

[0033]

1は第1の光学系を構成する光学素子であり、内部が屈折率が1より大きい透明媒質で満たされた透明体(プリズム体)上に3つの光学面A,B,Cを有する。面A(第1の面)、面B(第3の面)はともに透過面および反射面として作用する透過反射兼用面、面C(第2の面)は回折光学面としての作用を持つ反射面である。また、面A,B,Cはいずれも偏心面である。また、面Cにおける後述する折り返し反射は、面Cに形成された反射膜による反射である。

[0034]

2は第2の光学系で、6はCCDやCMOSセンサ等、光電変換作用を有する 撮像素子である。Sは光学素子1および第2の光学系2からなる撮像光学系の入 射瞳であり、この位置に絞りを置いて不要光の入射を防いでいる。

[0035]

図2においては、外界から撮像光学系に入射する光の例として、入射瞳Sの中心を通り撮像素子6の受光面の中心に至る光線(ここでは中心画角主光線という)を示している。

[0036]

外界からの光は、面Aから光学素子1に入射し、面Bで反射され、面Aで反射された後、面Cに導かれる。面Cに入射した光はほぼ反対側に折り返し反射され、

面Aで再反射される。

[0037]

ここで、第1の面である面Aは、第2の面である面Cから面Aに再度入射した中心画角主光線を、面Aにおける該主光線のヒットポイント上での法線に対して前回(面Bから面Aに入射した光の面Aでの反射)とは反対側に反射する。面Aで再反射され、面Bに向かった光は、面Bから光学素子1を射出して第2の光学系2に向う。第2の光学系2を通過した光は撮像素子6に導かれ撮像素子6の受光面にて結像する。撮像素子6の光電変換作用によって、外界像の画像信号を取得することができる。

[0038]

撮像素子 6 からの画像信号は、画像処理回路 7 により各種画像処理が施され、 半導体メモリや磁気ディスク、光ディスク等の記録媒体に記録される。 また、本実施形態では、光学素子 1 において、光は面 A → 面 B → 面 A → 面 C (折り返し反射) → 面 A → 面 B の順に各面を辿り、面 C での折り返し反射を境に、透過面 B に至るまでそれまでの光路を逆にたどる。つまり、光学素子 1 内に往路としての面 B → 面 A → 面 C と復路 としての面 C → 面 A → 面 B とが形成される。

[0039]

このように、複数の偏心反射面A,B,Cで光路を折り返し、往路を復路をほぼ重複させることにより、長い光路長を小型の光学素子1内に収めることができる。これにより、撮像光学系、さらには撮像装置全体をも小型化することができる

[0040]

また、上記のように撮像光学系内に往復光路を形成し、面Cに、光路を重複させる折り返し面としての作用と、色収差や偏心収差の補正に寄与する回折光学面としての作用の2つの作用を持たせることで、効率良く諸収差を補正し、良好な光学性能を得ることができる。また、撮像光学系から不要な面を取り除き、撮像光学系全体を小型にし、かつ面A, Bでの屈折の際に発生する色収差補正を可能とする。

[0041]

そして、この撮像光学系を用いて撮像装置を構成することにより、小型で画角が大きく、かつ色収差や偏心収差が良好に補正された高品位な画像を撮影可能な 撮像装置を実現することができる。

[0042]

なお、本実施形態では、回折光学面を面Cとした場合について説明したが、回 折光学面を第2の光学系2中に設けてもよい。この場合も、撮像光学系から不要 な面を取り除き、撮像光学系全体を小型にし、かつ色収差等を補正できるという 作用効果が得られ、更には光学素子1で発生した偏心収差を補正しやすくなるた め、非常に良好な光学性能を得た画像表示装置を提供することができる。

[0043]

また、本実施形態では、透明体により構成される光学素子1により往復光路を 形成する場合について説明したが、光学素子1を複数のミラー部材を組み合わせ て構成してもよい。

[0044]

また、面Aでの反射を光学素子1での内部全反射とすると、光量ロスが少なくなり好ましい。少なくとも面Aにおける反射する光束と射出する光束とが共に入射する領域において、反射光束が内部全反射するようにすると、反射光束のすべてを内部全反射とする場合に対して設計の自由度を上げつつ同程度の明るさを確保できる。この場合、面Aにおいて内部全反射を行わない反射は反射膜による反射とする。

[0045]

(実施形態3)

図3には、本発明の実施形態3であるヘッドマウントディスプレイやプロジェ クタ等の画像表示装置の表示光学系の構成を示している。

[0046]

11は第1の光学系を構成する光学素子であり、内部が屈折率が1より大きい透明媒質で満たされた透明体(プリズム体)上に3つの光学面A,B,Cを有する。面A(第1の面)、面B(第3の面)はともに透過面および反射面として作用する透過反射兼用面、面C(第2の面)は回折光学面としての作用を持つ反射

面である。また、面A、B、Cはいずれも偏心面である。また、面Cにおける後述する折り返し反射は、面Cに形成された反射膜による反射である。

[0047]

12は第2の光学系である。13はLCD(液晶ディスプレイ)等の原画を形成する画像形成素子である。この画像形成素子13には駆動回路14が接続されており、駆動回路14には、パーソナルコンピュータ、ビデオ、DVDプレーヤー等の画像情報供給装置15から画像信号が供給される。駆動回路14には画像供給装置15からの画像信号が入力され、駆動回路14は入力された画像信号に応じた原画を形成(表示)するように画像形成素子13を駆動する。Sは光学素子11および第2の光学系12からなる表示光学系の射出瞳である。

[0048]

図3では、画像形成素子13から発した光の例として、画像形成素子13の表示面の中心を射出して射出瞳Sの中心に至る光線(ここでは中心画角主光線という)を示している。

[0049]

画像形成素子13から発した光は、第2の光学系12を介して光学素子11に 導かれる。光はB面から光学素子11に入射し、面Aで反射された後、面Cで反射され、面Aに導かれる。面Aに入射した光はほぼ反対側に折り返し反射され、面Aでの折り返し反射前の光と逆向きに進む。

面Aで反射された光は面Cで再反射され、面Aでも再反射される。ここで、第1の面である面Aは、第2の面である面Cから面Aに再度入射した中心画角主光線を、面Aにおける該主光線のヒットポイント上での法線に対して前回(面Bから面Aに入射した光の面Aでの反射)とは反対側に反射する。また、この関係は、面Cでの2回の反射についても同様である。

[0050]

面Aで再反射された光は、面Bで反射され、面Aから光学素子11を射出して 、射出瞳Sに到達し、観察者の眼又はスクリーン等の被投射面に画像を投影する

[0051]

光学素子11において、光は、面B→面A→面C→面A(折り返し反射)→面 C→面A→面B→面Aの順に各面を辿り、面Aでの折り返し反射を境に、最終の 反射面Bに至るまで、それまでの光路を逆にたどる。つまり、光学素子11内に、往路としての面B→面A→面C→面Aと、復路としての面A→面C→面A→面 Bとが形成される。

[0052]

このように、複数の偏心反射面A, B, Cで光路を折り返し、往路と復路をほぼ重複させることにより、長い光路長を小型の光学素子11内に収めることができる。これにより、表示光学系全体をも小型化することができる。

[0053]

また、表示光学系内に往復光路を形成し、面Cに、光路を重複させる折り返し面としての作用と、色収差や偏心収差の補正に寄与する回折光学面としての作用の2つの作用を持たせることで、効率良く諸収差を補正し、良好な光学性能を得ることができる。また、表示光学系から不要な面を取り除き、表示光学系全体を小型とし、かつ面A, Bで光が屈折する際に発生する色収差を良好に補正することができる。

[0054]

そして、この表示光学系を用いて、観察者の眼又はスクリーン等の被投射面に 画像を投影する画像表示装置を構成することにより、小型で画角が大きく、かつ 色収差や偏心収差が良好に補正された高品位な画像を表示可能な画像表示装置を 実現することができる。

[0055]

なお、本実施形態では、回折光学面を面Cとした場合について説明したが、回 折光学面を第2の光学系2中に設けてもよい。この場合も、表示光学系から不要 な面を取り除き、表示光学系全体を小型とし、かつ色収差等を補正できるという 作用効果が得られ、更には光学素子11で発生した偏心収差を補正しやすくなる ため、非常に良好な光学性能を得た画像表示装置を提供することができる。

[0056]

また、本実施形態では、透明体により構成される光学素子11により往復光路

を形成する場合について説明したが、光学素子11を複数のミラー部材を組み合わせて構成してもよい。

[0057]

また、面Aでの反射を光学素子11での内部全反射とすると、光量ロスが少なくなり好ましい。少なくとも面Aにおける反射する光束と射出する光束とが共に入射する領域において、反射光束が内部全反射するようにすると、反射光束のすべてを内部全反射とする場合に対して設計の自由度を上げつつ同程度の明るさを確保できる。この場合、面Aにおいて内部全反射を行わない反射は反射膜による反射とする。

[0058]

(実施形態4)

上記実施形態3では、画像表示装置に用いられる表示光学系について説明したが、同様の光学系を、撮像装置に用いられる撮像(結像)光学系としても用いることができる。

[0059]

図4には、本発明の実施形態4であるデジタルスチルカメラ、ビデオカメラ等 の撮像装置の光学系(撮像光学系)の構成を示している。

[0060]

11は第1の光学系を構成する光学素子であり、内部が屈折率が1より大きい透明媒質で満たされた透明体(プリズム体)上に3つの光学面A,B,Cを有する。面A(第1の面)、面B(第3の面)はともに透過面および反射面として作用する透過反射兼用面、面C(第2の面)は回折光学面としての作用を持つ反射面である。また、面A,B,Cはいずれも偏心面である。また、面Cにおける後述する折り返し反射は、面Cに形成された反射膜による反射である。さらに、面Bには半透過反射膜(ハーフミラー)が形成されている。

$[0\ 0\ 6\ 1]$

12は第2の光学系で、16はCCDやCMOSセンサ等、光電変換作用を有する撮像素子である。Sは光学素子1および第2の光学系2からなる撮像光学系の入射瞳であり、この位置に絞りを置いて不要光の入射を防いでいる。

[0062]

図4においては、外界から撮像光学系に入射する光の例として、入射瞳Sの中心を通り撮像素子16の受光面の中心に至る光線(ここでは中心画角主光線という)を示している。

[0063]

外界からの光は、面Aから光学素子11に入射し、面Bで反射され、面Aで反射された後、面Cで反射され、面Aに導かれる。面Aに入射した光はほぼ反対側に折り返し反射され、面Aでの折り返し反射前の光と逆向きに進む。

[0064]

面Aで折り返し反射された光は面Cで再反射され、面Aでも再反射される。ここで、第1の面である面Aは、第2の面である面Cから面Aに再度入射した中心画角主光線を、面Aにおける該主光線のヒットポイント上での法線に対して前回(面Bから面Aに入射した光の面Aでの反射)とは反対側に反射する。また、この関係は、面Cでの2回の反射についても同様である。

[0065]

面Aで再反射された光は、面Bから光学素子11を射出して、第2の光学系12を通過した後、撮像素子16の受光面にて結像する。撮像素子16の光電変換作用によって、外界像の画像信号を取得することができる。

[0066]

撮像素子16からの画像信号は、画像処理回路17により各種画像処理が施され、半導体メモリや磁気ディスク、光ディスク等の記録媒体に記録される。

[0067]

光学素子11において、光は、面A→面B→面A→面C→面A(折り返し反射) →面C→面A→面Bの順に各面を辿り、面Aでの折り返し反射を境に、最終の 反射面Bに至るまで、それまでの光路を逆にたどる。つまり、光学素子11内に、往路としての面B→面A→面C→面Aと、復路としての面A→面C→面A

[0068]

このように、複数の偏心反射面A,B,Cで光路を折り返し、往路を復路をほぼ

重複させることにより、長い光路長を小型の光学素子11内に収めることができる。これにより、撮像光学系、さらには撮像装置全体をも小型化することができる。

[0069]

また、撮像光学系内に往復光路を形成し、面Cに、光路を重複させる折り返し面としての作用と、色収差や偏心収差の補正に寄与する回折光学面としての作用の2つの作用を持たせることで、効率良く諸収差を補正し、良好な光学性能を得ることができる。また、撮像光学系から不要な面を取り除き、撮像光学系全体を小型とし、かつ面A、Bで光が屈折する際に発生する色収差を良好に補正することができる。

[0070]

そして、この撮像光学系を用いて撮像装置を構成することにより、小型で画角が大きく、かつ色収差や偏心収差が良好に補正された高品位な画像を撮影可能な 撮像装置を実現することができる。

[0071]

なお、本実施形態では、回折光学面を面Cとした場合について説明したが、回 折光学面を第2の光学系2中に設けてもよい。この場合も、撮像光学系から不要 な面を取り除き、撮像光学系全体を小型にし、かつ色収差等を補正できるという 作用効果が得られ、更には光学素子11で発生した偏心収差を補正しやすくなる ため、非常に良好な光学性能を得た画像表示装置を提供することができる。

[0072]

また、本実施形態では、透明体により構成される光学素子11により往復光路を形成する場合について説明したが、光学素子11を複数のミラー部材を組み合わせて構成してもよい。

[0073]

また、面Aでの反射を光学素子11での内部全反射とすると、光量ロスが少なくなり好ましい。少なくとも面Aにおける反射する光束と射出する光束とが共に入射する領域において、反射光束が内部全反射するようにすると、反射光束のすべてを内部全反射とする場合に対して設計の自由度を上げつつ同程度の明るさを

確保できる。この場合、面Aにおいて内部全反射を行わない反射は反射膜による 反射とする。

[0074]

上記実施形態 $1 \sim 4$ において、光学素子 1 , 1 1 の折り返し面に入射した光線 (中心画角主光線) が反射されて射出されるとき、該折り返し面の前後で光線が 所定の角度 θ をなすように入射し反射される場合、角度 θ は、

$$\mid \theta \mid < 6.0^{\circ} \qquad \cdots (1)$$

を満たすことが望ましい。この条件を外れると、折り返し反射後の光路(復路) が往路を逆戻りせず、往復光路というよりジグザグ光路になってしまい、光学素 子1.11が大型化する。

[0075]

また、好ましくは、

$$\mid \theta \mid < 3.0^{\circ} \quad \cdots \quad (2)$$

を満たすとよい。条件式(2)の条件を外れると、折り返し反射後の光路(復路)が往路を逆戻りすることはできるが、往路と復路が重ならず、光学素子1,1 の小型化の程度が小さくなる。

[0076]

そして、より好ましくは、

$$\mid \theta \mid < 20^{\circ} \qquad \cdots (3)$$

を満たすとよい。条件式(3)を満たすことにより、光学素子1,11の十分な 小型化を図ることができる。

[0077]

以下、本発明の具体的な数値実施例について説明する。偏心系に対応していない従来系の定義では、各光学面は、それぞれの面頂点を基準とした座標系で表される。すなわち、z軸を光軸とし、 yz断面が従来の母線断面(メリジオナル断面)であり、xz断面が子線断面(サジタル断面)となる。

[0078]

しかし、上記各実施形態で説明した光学系は偏心系であるので、偏心系に対応 したローカル母線断面,ローカル子午線断面を新たに定義する。 中心画角主光線の各面のヒットポイント上で、中心画角主光線の入射光と射出光 を含む面をローカル母線断面とし、ヒットポイントを含みローカル母線断面と垂 直で各面頂点座標系の子線断面(通常の子線断面)と平行な面をローカル子線断 面として定義する。

[0079]

各面における中心画角主光線のヒットポイント近傍での曲率を計算し、各面の中心画角主光線に対するローカル母線断面の曲率半径をry、ローカル子線断面の曲率半径rxを定義する。このとき、光学系中にある回折光学面(DOE面)において、

なる条件を満たすことが望ましい。条件式(4)を満たさないようなDOE面の形状は、表示光学系または撮像光学系の色収差や偏心収差の抑制もしくは補正が良好に行えなくなる。

[0080]

「数値実施例1]

図5は、本発明の光学系の数値実施例1を示す断面図である。この数値実施例1は、上記実施形態3,4に対応するものである。光学素子11は、内部が光学媒質で満たされたプリズム形状の透明体であり、折り返し面(面A)を含む3つの光学面A~Cを有する。

[0081]

S2, S4, S6, S8は同一面(面A)であり、S3, S9は同一面(面B)である。また、S5, S7は同一面(面C)である。S6は折り返し反射作用を持つ折り返し面であり、S5, S7はDOE面である。

第2の光学系12は、それぞれ2面を有する2つの光学素子21,22により構成されている。各光学素子21、22は、内部が光学媒質で満たされたプリズム形状の透明体である。

[0082]

これら全ての面は紙面(yz断面)を唯一の対称面として持つ面対称形状をしている。尚、図中のx、y、zは観察者の視軸方向をz軸、紙面内でz軸に垂直

な方向をy軸、紙面に垂直な方向をx軸とした座標定義である。

[0083]

本数値実施例1の光学データを表1に、中心画角主光線に対するローカルデータを表9に示す。

[0084]

ここで、表1の光学データの見方を説明する。なお、ここでの説明は、以下に 説明するすべての数値実施例に共通する。

[0085]

まず、最も左の項目SURFは面番号を示している。また、X, Y, ZおよびAは,面S1の中心を原点(0, 0, 0)とし、図中に示したy軸,z軸と紙面奥向きにx軸をとった座標系における各面の面頂点の位置(x, y, z),並びに、図面上で反時計回り方向を正方向とするx軸回りの回転角度 a(単位:度)である。 Rは曲率半径である。T Y P の項は面形状の種類を表し、S

[0086]

PHは球面であり、FFSは以下の式に従う回転非対称面である。

[0087]

 $z = (1/R) * (x^2 + y^2) / (1 + (1 - (1 + k) * (1/R)^2 * (x^2 + y^2)) (1/2)) + c^2 + c^4 * y + c^5 * (x^2 - y^2) + c^6 * (-1 + 2 * x^2 + 2 * y^2) + c^{10} * (-2 * y + 3 * x^2 * y + 3 * y^3) + c^{11} * (3 * x^2 * y - y^3) + c^{12} * (x^4 - 6 * x^2 * y^2 + y^4) + c^{13} * (-3 * x^2 + 4 * x^4 + 3 * y^2 - 4 * y^4) + c^{14} * (1 - 6 * x^2 + 6 * x^4 - 6 * y^2 + 12 * x^2 * y^2 + 6 * y^4) + c^{20} * (3 * y - 12 * x^2 * y + 10 * x^4 * y - 12 * y^3 + 20 * x^2 * y^3 + 10 * y^5) + c^{21} * (-12 * x^2 * y + 15 * x^4 * y + 4 * y^3 + 10 * x^2 * y^3 - 5 * y^5) + c^{22} * (5 * x^4 * y - 10 * x^2 * y^3 + y^5) + c^{23} * (x^6 - 15 * x^4 * y^2 + 15 * x^2 * y^4 - y^6) + c^{24} * (-5 * x^4 + 6 * x^6 + 30 * x^2 * y^2 - 30 * x^4 * y^2 - 5 * y^4 - 30 * x^2 * y^4 + 6 * y^6) + c^{25} * (6 * x^2 - 20 * x^4 + 15 * x^6 - 6 * y^2 + 15 * x^4 * y^2 + 20 * y^4 - 15 * x^2 * y^4 - 15 * y^6) + c^{26} * (-1 + 12 * x^2 - 30 * x^4 + 20 * x^6 + 12 * y^2 - 60 * x^2 * y^2 + 60 * x^4 * y^2 - 30 * y^4 + 60 * x^2 * y^4 + 20 * y^6) + \cdots$

[0088]

また、TYPの欄でFFSの横に記された数値は、その面の形状が同表の下側に記載された非球面係数kおよび c**に対応する非回転対称形状であることを示している。但し、記載されていない c**の値は <math>0 である。

[0089]

TYPの項にあるDOEは回折光学面を意味し、ベース面の定義を次に述べる。ベース面の形状は、まずDOE面におけるローカルなyz平面で以下の式に従った非球面の輪郭を最初に定義する。

[0090]

 $z= R*y^2/[1+[1-(1+k)R^2*y^2]1/2]+ A*y^4 +B*y^6 +C*y^8 +D*y^{10}$ ここで、R は曲率半径である。

[0091]

次に、同表の下側に記載されたDOE面の形状を示す欄にある、RDXの値を R_{dx} とした場合、DOEのローカル座標のx=0、 $z=-R_{dx}$ を通り、DOE面のローカルな y軸と平行な軸に対して、上記で定義した非球面の輪郭を回転させたものがベース面となる。

[0092]

また各数値実施例に用いている全てのDOE面は、k=0、A=B=C=D=0である。

[0093]

さらに、ベース面に位相関数が以下の式に従って付加されている。

$[0\ 0\ 9\ 4]$

 $\phi(x,y) = 2\pi/\lambda (c1x + c2y c3x^2 + c4 xy + c5y^2 + c6x^3 + c7x^2y + c8xy^2$

- $+ c9y^3 + c10x^4 + c11x^3y + c12x^2y^2 + c13xy^3 + c14y^4 + c15x^5 + c16x^4y$
- $+ c17x^3y^2 + c18x^2y^3 + c19xy^4 + c20y^5 + c21x^6 + c22x^5y + c23x^4y^2$
- $+ c24x^3y^3 + c25x^2y^4 + c24xy^5 + c27y^6$

DOE面の位相関数は同表の下側に記載された、c**に対応する回転非対称形状であることを示している。但し、記載されていない c**の値は0である。

[0095]

Nd, ν d (但し、表には ν d と記す) はそれぞれ、その面以降の媒質のd線 波長での屈折率とアッベ数を示しており、屈折率Ndの符号の変化はその面で光 が反射されることを示している。

[0096]

また、媒質が空気層の場合は、屈折率Ndのみを1.0000として表示し、

アッベ数vdは省略している。

[0097]

また、折り返し面での中心画角主光線の入射光線と反射光線とのなす角度 θ の絶対値を $\mid \theta \mid$ として記載している。

[0098]

また、DOE面における中心画角主光線のヒットポイントにおけるローカル母線断面の曲率半径 r y と、ローカル子線断面の曲率半径 r x、また r y を r x で割った値の絶対値を | r y / r x | として記載している。

[0099]

本光学系を表示光学系として用いる場合において、SIを画像形成素子13の原画表示面とすると、SIからの光はS13から光学素子22に入射してS12から射出し、更にS11から光学素子21に入射してS10から射出し、光学素子11に向う。

[0100]

光学素子11に向った光は、S9から光学素子11に入射し、S8で反射し、S7で反射し、その後S6(折り返し面)で反射し、S5で反射し、S4で反射し、S3で反射し、S2から光学素子11を射出して射出瞳S1に導かれる。この際、光学素子11内で画像形成素子13の原画表示面の両端からの光線が交わっており、SIに表示された原画の中間像が形成されている。

$[0\ 1\ 0\ 1]$

光学素子11内に中間像を形成することで、第2の光学系12のパワーを弱めてもコンパクトな構成とすることができ、第2の光学系12における余計な収差の発生を抑え、第2の光学系12の複雑化を防止できる。

$[0\ 1\ 0\ 2]$

本数値実施例おいては、S7での反射からS5での反射の間に中間像が形成されているが、中間像は必ずしもこの間にある必要はない。また、中間像点からの発散光束を略平行光束に変換する接眼光学系部分の収差補正を容易にするように、中間像が、接眼光学系部分での像面湾曲や非点収差の発生する状況に合わせて、適宜湾曲したり非点隔差を有したりするように結像されていることが好ましい

[0103]

また、光東がS5における反射からS2を射出するまでに、該光東に光学作用を与える面が接眼光学系部分に当たり、光学素子11でのそれ以外の部分と第2の光学系12とがリレー光学系に該当する。最終反射面として作用するときのS3は、射出面として作用する時のS2に対して非常に強いパワーを有した凹面鏡となっており、接眼光学系部分では収差を完全に補正することは困難である。このため、リレー光学系部分が接眼光学系部分での収差をキャンセルするような形の中間結像面ができるように中間像を形成することで、最終的な像観察における画質を向上させることが可能となる。

$[0\ 1\ 0\ 4]$

なお、折り返し面S6と面C(S5, S7)とには反射膜が形成されている。

[0105]

また、DOE面を反射面とすることで、効率良く諸収差を補正し、良好な光学性能を得ることができる。

[0106]

本数値実施例1の長さのディメンジョンを有する数値をmmとして考えると、 射出瞳径 ϕ 1 0 mm、画像サイズ1 0 mm×7. 5 mm程度で水平画角5 0 の画像を z 軸方向無限遠方に表示する表示光学系となる。

[0107]

また、このような表示光学系において、ローカル母線断面上での最周辺画像のうち、射出瞳 S 1 より遠い方側の最周像高 f 3 と射出瞳中心を通る光線を f 3 中心光線、射出瞳 S 1 より近い方側の最周像高 f 2 と射出瞳中心とを通る光線を f 2 中心光線とする。このとき、 f 3 中心光線と f 2 中心光線とが交差する点 P を通るような面を瞳結像面とする。これは全ての数値実施例において同様である。

[0108]

また、本光学系を撮像光学系として用いる場合、 z 軸負方向無限遠方の物点からの光束を、絞り S 1 を通過させて光学素子 1 1 に導き、 S 2 から光学素子 1 1 に入射させ、 S 3 で反射し、 S 4 で反射し、 S 5 で反射し、 S 6 (折り返し面)

で反射した後、S7で反射し、S8で反射し、S9から光学素子11を射出させて光学素子21に導く。光学素子21に導かれた光束は、S10から光学素子21に入射し、S11より射出し、更にS12から光学素子22に入射し、S13から射出して撮像素子16の受光面SIに結像する。

[0109]

S4, S8で反射する光束のうち、S2から射出もしくは入射する光束において、射出もしくは入射範囲で反射する光束は全反射するため、光量の損失は少ない。なお、面Cにおける反射と面Aにおいて内部全反射を行わない反射は反射膜による反射である。

[0110]

本数値実施例によれば、小型で広画角の光学系を実現することができる。

[0111]

[数値実施例2]

本発明の数値実施例2の断面図を図6に、光学データを表2に示す。本数値実施例2は、上記実施形態3,4に対応するものである。光学素子11は、内部が光学媒質で満たされたプリズム形状の透明体であり、折り返し面(面A)を含む3つの光学面A~Cを有する。

[0112]

S 2, S 4, S 6, S 8 は同一面 (面 A) であり、S 3, S 9 は同一面 (面 B) である。また、S 5, S 7 は同一面 (面 C) である。S 6 は折り返し反射作用を持つ折り返し面である。

[0113]

第2の光学系を構成する光学素子12は、内部が光学媒質で満たされたプリズム形状の透明体であり、回折光学面(DOE面)S10を含む3つの光学面S10、S11、S12を有する。

$[0\ 1\ 1\ 4]$

これら全ての面は紙面 (y z 断面) を唯一の対称面として持つ面対称形状を有している。

[0115]

本光学系を表示光学系として用いる場合において、SIを画像形成素子13の原画表示面とすると、SIからの光はS12から光学素子12に入射し、S11で裏面反射し、S10から光学素子12を射出して光学素子11に向う。

[0116]

光学素子11に向かった光は、S9から光学素子11に入射し、S8で反射し、S7で反射し、その後S6(折り返し面)で反射し、S5で反射し、S4で反射し、S3で反射し、S2から光学素子11を射出して射出瞳S1に導かれる。面CおよびS11における反射と、面Aにおいて内部全反射を行わない反射は、反射膜による反射である。さらに面Bには、半透過反射膜(ハーフミラー)が形成されている。

[0117]

DOE面(S10)を瞳結像位置の近傍に置くことで、軸上色収差を効率良く抑制できる。また、数値実施例1と同様に、本数値実施例2でも、光学素子11中に中間像が形成されている。

[0118]

本数値実施例 2 の長さのディメンジョンを有する数値をmmとして考えると、 射出瞳径 ϕ 1 0 mm、画像サイズ 1 0 mm× 7. 5 mm程度で水平画角 5 0 \circ の画像を z 軸方向無限遠方に表示する表示光学系となる。

[0119]

また、本数値実施例の光学系は、数値実施例1の光学系と同様に、SIを撮像素子16の受光面とする撮像光学系として用いることもできる。

$[0\ 1\ 2\ 0\]$

「数値実施例3]

本発明の数値実施例3の断面図を図7に、光学データを表3に示す。本数値実施例3は、上記実施形態3,4に対応するものである。光学素子11は、内部が光学媒質で満たされたプリズム形状の透明体であり、折り返し面(面A)を含む3つの光学面A~Cを有する。

[0121]

S2, S4, S6, S8は同一面(面A)であり、S3, S9は同一面(面B

)である。また、S5, S7は同一面(面C)である。S6は折り返し反射作用を持つ折り返し面である。

[0122]

第2の光学系を構成する光学素子12は、内部が光学媒質で満たされたプリズム形状の透明体であり、回折光学面(DOE面)S11を含む3つの光学面S10,S11,S12を有する。

[0123]

これら全ての面は紙面(yz断面)を唯一の対称面として持つ面対称形状を有している。

[0124]

本光学系を表示光学系として用いる場合において、SIを画像形成素子13の原画表示面とすると、SIからの光はS12から光学素子12に入射し、S11で裏面反射し、S10から光学素子12を射出して光学素子11に向かう。光学素子11に向かった光は、S9から光学素子11に入射し、S8で反射し、S7で反射し、その後S6(折り返し面)で反射し、S5で反射し、S4で反射し、S3で反射し、S2から光学素子11を射出して射出瞳S1に導かれる。

[0125]

面CおよびS11における反射と、面Aにおいて内部全反射を行わない反射は 反射膜による反射である。更に、面Bには半透過反射膜(ハーフミラー)が形成 されている。

[0126]

DOE面(S11)を反射面とすることで、効率良く諸収差を補正し、良好な 光学性能を得ることができる。また、数値実施例1と同様に、本数値実施例3で も、光学素子11中で中間像が形成されている。

[0127]

本数値実施例 3 の長さのディメンジョンを有する数値をmmとして考えると、 射出瞳径 ϕ 1 0 mm、画像サイズ 1 0 mm×7. 5 mm程度で水平画角 5 0 $^{\circ}$ の画像を z 軸方向無限遠方に表示する表示光学系となる。

[0128]

また、本数値実施例の光学系は、数値実施例1の光学系と同様に、SIを撮像素子16の受光面とする撮像光学系として用いることもできる。

[0129]

「数値実施例4]

本発明の数値実施例4の断面図を図8に、光学データを表4に示す。本数値実施例4は、上記実施形態3,4に対応するものである。光学素子11は、内部が光学媒質で満たされたプリズム形状の透明体であり、折り返し面(面A)を含む3つの光学面A~Cを有する。

[0130]

S 2, S 4, S 6, S 8 は同一面(面 A)であり、S 3, S 9 は同一面(面 B) である。また、S 5, S 7 は同一面(面 C)である。S 6 は折り返し反射作用を持つ折り返し面である。

[0131]

第2の光学系を構成する光学素子12は、内部が光学媒質で満たされたプリズム形状の透明体であり、回折光学面(DOE面)S12を含む3つの光学面S10、S11(S13と同一面), S12を有する。

[0132]

これら全ての面は紙面 (y z 断面) を唯一の対称面として持つ面対称形状を有している。

[0133]

本光学系を表示光学系として用いる場合において、SIを画像形成素子13の原画表示面とすると、SIからの光はS13から光学素子12に入射し、S12で反射し、S11で裏面反射し、S10から光学素子12を射出して光学素子11に向かう。

[0134]

光学素子11に向かった光は、S9から光学素子11に入射し、S8で反射し、S7で反射し、その後S6(折り返し面)で反射し、S5で反射し、S4で反射し、S3で反射し、S2から光学素子11を射出して射出瞳S1に導かれる。

面CおよびS11における反射と、面Aにおいて内部全反射を行わない反射は反射膜による反射である。さらに、面Bには半透過反射膜(ハーフミラー)が形成されている。

[0135]

DOE面(S12)を反射面とすることで、効率良く諸収差を補正し、良好な 光学性能を得ることができる。

[0136]

また、数値実施例1と同様に、本数値実施例4においても、光学素子11中に 中間像が形成されている。

[0137]

本数値実施例 4 の長さのディメンジョンを有する数値をmmとして考えると、 射出瞳径 ϕ 1 0 mm、画像サイズ 1 0 mm× 7. 5 mm程度で水平画角 5 0 の画像を z 軸方向無限遠方に表示する表示光学系となる。

[0138]

また、本数値実施例の光学系は、数値実施例1の光学系と同様に、SIを撮像素子16の受光面とする撮像光学系として用いることもできる。

[0139]

「数値実施例5]

本発明の数値実施例5の断面図を図9に、光学データを表5に示す。本数値実施例4は、上記実施形態3,4に対応するものである。光学素子11は、内部が光学媒質で満たされたプリズム形状の透明体であり、折り返し面(面A)を含む3つの光学面A~Cを有する。

[0140]

S2, S4, S6, S8は同一面(面A)であり、S3, S9は同一面(面B)である。また、S5, S7は同一面(面C)である。S6は折り返し反射作用を持つ折り返し面である。

$[0 \ 1 \ 4 \ 1]$

第2の光学系は、内部が光学媒質で満たされたプリズム形状の透明体である光学素子21,と光学素子22,とから構成されている。光学素子21,はS9(

本数値実施例では光学素子11の面Bと光学素子21'とが接合されているため、光学素子11のS9と同一面とする)とS10の2面を有し、光学素子22'はS11(DOE面)とS12の2面を有する。

[0142]

これら全ての面は紙面 (y z 断面) を唯一の対称面として持つ面対称形状を有している。

[0143]

本光学系を表示光学系として用いる場合において、SIを画像形成素子13の原画表示面とすると、SIからの光はS12から光学素子22'に入射し、S11から射出する。光学素子21'と光学素子11とはS9で接合されているため、光学素子21'のS10に入射した光はS9から光学素子11に入射する。光学素子11に入射した光は、S8で反射し、S7で反射し、その後S6(折り返し面)で反射し、S5で反射し、S4で反射し、S3で反射し、S2から光学素子11を射出して射出瞳S1に導かれる。

[0144]

面Cにおける反射と面Aにおいて内部全反射を行わない反射は、反射膜による 反射である。

[0145]

さらに、面Bには半透過反射膜(ハーフミラー)が形成されている。

[0146]

また、DOE面(S11)を透過面とすることで、格子の溝を深くすることができ、かつ寸法公差が緩いため、製造もし易い。

[0147]

また、数値実施例1と同様に、本数値実施例5でも、光学素子11中に中間像が形成されている。

[0148]

本数値実施例 5 の長さのディメンジョンを有する数値をmmとして考えると、射出瞳径 ϕ 1 0 mm、画像サイズ 1 0 mm×7. 5 mm程度で水平画角 5 0 の画像を z 軸方向無限遠方に表示する表示光学系となる。

[0149]

また、本実施例においても、実施例1同様に撮像装置を構成する光学系として も利用できる。

[0150]

「数値実施例6]

本発明の数値実施例6の断面図を図10に、光学データを表6に示す。本数値 実施例6は、上記実施形態1,2に対応するものである。光学素子1は、内部が 光学媒質で満たされたプリズム形状の透明体であり、折り返し面かつ回折光学面 (面C)を含む3つの光学面A~Cを有する。

[0151]

S2, S4, S6は同一面(面A)であり、S5は面Cである。また、S3, S7は同一面(面B)である。S5は折り返し反射作用を持つ折り返し面である。とともに、回折光学面(DOE面)である。

[0152]

第2の光学系は、内部が光学媒質で満たされたプリズム形状の透明体である光学素子2により構成されている。光学素子2は、3つの光学面S8、S9、S10を有する。

[0153]

これら全ての面は紙面 (y z 断面) を唯一の対称面として持つ面対称形状を有している。

[0154]

本光学系を表示光学系として用いる場合において、SIを画像形成素子3の原画表示面とすると、SIからの光はS10から光学素子2に入射し、S9で裏面反射し、S8から光学素子2を射出して光学素子1に向かう。

[0155]

光学素子1に向かった光は、S7から光学素子1に入射し、S6で反射し、その後S5 (折り返し面)で反射し、S4で反射し、S3で反射し、S2から光学素子1を射出して射出瞳S1に導かれる。

面CおよびS9の反射と面Aにおいて内部全反射を行わない反射は、反射膜によ

る反射である。

[0156]

さらに、面Bには半透過反射膜(ハーフミラー)が形成されている。DOE面 (C面)を反射面とすることで、効率良く諸収差を補正し、良好な光学性能を得ることができる。

[0157]

また、数値実施例1と同様に、本数値実施例6でも、光学素子1中に中間像が 形成されている。

[0158]

本数値実施例 6 の長さのディメンジョンを有する数値をmmとして考えると、 射出瞳径 ϕ 1 0 mm、画像サイズ 1 0 mm× 7. 5 mm程度で水平画角 5 0 \circ の画像を z 軸方向無限遠方に表示する表示光学系となる。

[0159]

また、本数値実施例の光学系は、数値実施例1の光学系と同様に、SIを撮像素子6の受光面とする撮像光学系として用いることもできる。

[0160]

[数値実施例7]

本発明の数値実施例7の断面図を図11に、光学データを表7に示す。本数値 実施例7は、上記実施形態1,2に対応するものである。光学素子1は、内部が 光学媒質で満たされたプリズム形状の透明体であり、折り返し面(面C)を含む 3つの光学面A~Cを有する。

[0161]

S2, S4, S6は同一面(面A)であり、S5は面Cである。また、S3, S7は同一面(面B)である。S5は折り返し反射作用を持つ折り返し面である

[0162]

第2の光学系は、内部が光学媒質で満たされたプリズム形状の透明体である光学素子2により構成されている。光学素子2は、回折光学面(DOE面)S9を含む3つの光学面S8、S9、S10を有する。

[0163]

これら全ての面は紙面 (y z 断面) を唯一の対称面として持つ面対称形状を有している。

[0164]

本光学系を表示光学系として用いる場合において、SIを画像形成素子3の原画表示面とすると、SIからの光はS10から光学素子2に入射し、S9で裏面反射し、S8から光学素子2を射出して光学素子1に向かう。

光学素子1に向かった光は、S7から光学素子1に入射し、S6で反射し、その後S5 (折り返し面)で反射し、S4で反射し、S3で反射し、S2から光学素子1を射出して射出瞳S1に導かれる。

面CおよびS9の反射と面Aにおいて内部全反射を行わない反射は、反射膜による反射である。

[0165]

さらに、面Bには半透過反射膜 (ハーフミラー) が形成されている。

DOE面(S9)を瞳結像位置の近傍に置く反射面とすることで、軸上色収差を 効率良く抑制することができるだけでなく、諸収差を補正して良好な光学性能を 得ることができる。

[0166]

また、数値実施例1と同様に、本数値実施例7でも、光学素子1中に中間像が 形成されている。

[0167]

本数値実施例 6 の長さのディメンジョンを有する数値をmmとして考えると、 射出瞳径 ϕ 1 0 mm、画像サイズ 1 0 mm×7. 5 mm程度で水平画角 5 0 \circ の画像を z 軸方向無限遠方に表示する表示光学系となる。

また、本数値実施例の光学系は、数値実施例1の光学系と同様に、SIを撮像素子6の受光面とする撮像光学系として用いることもできる。

[0168]

[数値実施例8]

本発明の数値実施例8の断面図を図12に、光学データを表8に示す。本数値

実施例 8 は、上記実施形態 1, 2 に対応するものである。光学素子 1 は、内部が 光学媒質で満たされたプリズム形状の透明体であり、折り返し面(面 C)を含む 3 つの光学面 A ~ Cを有する。

[0169]

S2, S4, S6は同一面(面A)であり、S5は面Cである。また、S3, S7は同一面(面B)である。S5は折り返し反射作用を持つ折り返し面である。

第2の光学系は、内部が光学媒質で満たされたプリズム形状の透明体である光学素子2により構成されている。光学素子2は、回折光学面(DOE面)S9を含む3つの光学面S8、S9、S10を有する。

[0170]

これら全ての面は紙面 (y z 断面) を唯一の対称面として持つ面対称形状を有している。

[0171]

本光学系を表示光学系として用いる場合において、SIを画像形成素子3の原画表示面とすると、SIからの光はS10から光学素子2に入射し、S9で裏面反射し、S8から光学素子2を射出して光学素子1に向かう。

光学素子1に向かった光は、S7から光学素子1に入射し、S6で反射し、その後S5 (折り返し面)で反射し、S4で反射し、S3で反射し、S2から光学素子1を射出して射出瞳S1に導かれる。

[0172]

面CおよびS9における反射と面Aにおいて内部全反射を行わない反射は、反射膜による反射である。

[0173]

さらに、面Bには半透過反射膜 (ハーフミラー) が形成されている。

DOE面(S9)を反射面とすることで、効率良く諸収差を補正し、良好な光学性能を得ることができる。

[0174]

また、数値実施例1と同様に、本数値実施例8でも、光学素子1中に中間像が

形成されている。

[0175]

本数値実施例 8 の長さのディメンジョンを有する数値をmmとして考えると、射出瞳径 ϕ 1 0 mm、画像サイズ 1 0 mm× 7. 5 mm程度で水平画角 5 0 ∞ 画像を z 軸方向無限遠方に表示する表示光学系となる。

また、本数値実施例の光学系は、数値実施例1の光学系と同様に、SIを撮像素子6の受光面とする撮像光学系として用いることもできる。

[0176]

「数値実施例9]

本発明の数値実施例9の断面図を図13に、光学データを表9に示す。本数値 実施例9は、上記実施形態1,2に対応するものである。光学素子1は、内部が 光学媒質で満たされたプリズム形状の透明体であり、折り返し面(面C)を含む 3つの光学面A~Cを有する。

[0177]

S2, S4, S6は同一面(面A)であり、S5は面Cである。また、S3, S7は同一面(面B)である。S5は折り返し反射作用を持つ折り返し面である

[0178]

第2の光学系は、内部が光学媒質で満たされたプリズム形状の透明体である光学素子2により構成されている。光学素子2は、回折光学面(DOE面)S10を含む3つの光学面S8、S9、S10を有する。

[0179]

これら全ての面は紙面 (y z 断面) を唯一の対称面として持つ面対称形状を有している。

[0180]

本光学系を表示光学系として用いる場合において、SIを画像形成素子3の原画表示面とすると、SIからの光はS10から光学素子2に入射し、S9で裏面反射し、S8から光学素子2を射出して光学素子1に向かう。

[0181]

光学素子1に向かった光は、S7から光学素子1に入射し、S6で反射し、その後S5 (折り返し面)で反射し、S4で反射し、S3で反射し、S2から光学素子1を射出して射出瞳S1に導かれる。面CおよびS9での反射と面Aにおいて内部全反射を行わない反射は、反射膜による反射である。

[0182]

さらに、面Bには半透過反射膜(ハーフミラー)が形成されている。 DOE面(S10)を透過面とすることで、格子の溝を深くすることができるだけでなく、かつ寸法公差が緩いために、製造がし易い。また、数値実施例1と同様に、本数値実施例9でも、光学素子1中に中間像が形成されている。

[0183]

本数値実施例 9 の長さのディメンジョンを有する数値をmmとして考えると、 射出瞳径 ϕ 1 0 mm、画像サイズ 1 2 mm \times 9 mm程度で水平画角 5 0 ° の画像 e z 軸方向無限遠方に表示する表示光学系となる。

[0184]

本数値実施例の光学系は、数値実施例1の光学系と同様に、SIを撮像素子6の受光面とする撮像光学系として用いることもできる。

[0185]

「数値実施例10]

本発明の数値実施例10の断面図を図14に、光学データを表10に示す。本数値実施例10は、上記実施形態1,2に対応するものである。光学素子1は、内部が光学媒質で満たされたプリズム形状の透明体であり、折り返し面(面C)を含む3つの光学面A~Cを有する。

[0186]

S2, S4, S6は同一面(面A)であり、S5は面Cである。また、S3, S7は同一面(面B)である。S5は折り返し反射作用を持つ折り返し面である

[0187]

第2の光学系は、内部が光学媒質で満たされたプリズム形状の透明体である光学素子2により構成されている。光学素子2は、回折光学面(DOE面)S8を

含む3つの光学面S8、S9、S10を有する。

[0188]

これら全ての面は紙面 (y z 断面) を唯一の対称面として持つ面対称形状を有している。

[0189]

本光学系を表示光学系として用いる場合において、SIを画像形成素子3の原画表示面とすると、SIからの光はS10から光学素子2に入射し、S9で裏面反射し、S8から光学素子2を射出して光学素子1に向かう。光学素子1に向かった光は、S7から光学素子1に入射し、S6で反射し、その後S5(折り返し面)で反射し、S4で反射し、S3で反射し、S2から光学素子1を射出して射出瞳S1に導かれる。

[0190]

面CおよびS9での反射と面Aにおいて内部全反射を行わない反射は、反射膜による反射である。

[0191]

さらに、面Bには半透過反射膜(ハーフミラー)が形成されている。 DOE面(S8)を透過面とすることで、格子の溝を深くすることができるだけでなく、かつ寸法公差が緩いために、製造がし易い。

[0192]

また、数値実施例1と同様に、本数値実施例10でも、光学素子1中に中間像が形成されている。

[0193]

本数値実施例 10 の長さのディメンジョンを有する数値をmmとして考えると、射出瞳径 ϕ 10 mm、画像サイズ 12 mm× 9 mm程度で水平画角 50 の画像を z 軸方向無限遠方に表示する表示光学系となる。

[0194]

また、本数値実施例の光学系は、数値実施例1の光学系と同様に、SIを撮像素子6の受光面とする撮像光学系として用いることもできる。

[0195]

「数値実施例11]

本発明の数値実施例11の断面図を図15に、光学データを表11に示す。本数値実施例11は、上記実施形態1,2に対応するものである。光学素子1は、内部が光学媒質で満たされたプリズム形状の透明体であり、折り返し面(面C)を含む3つの光学面A~Cを有する。

[0196]

S2, S4, S6は同一面(面A)であり、S5は面Cである。また、S3, S7は同一面(面B)である。S5は折り返し反射作用を持つ折り返し面である

[0197]

第2の光学系2は、内部が光学媒質で満たされた平板状の透明体である光学素子21"と、内部が光学媒質で満たされたプリズム形状の透明体である光学素子22"とから構成されている。

[0198]

光学素子 2 1 "は、回折光学面(DOE面)である S 8 と S 9 とを有する。また、光学素子 2 2 "は、3 つの光学面 S 1 0、S 1 1、S 1 2 を有する。DOE 面 S 8 の位相分布は回転対称である。

[0199]

これら全ての面は紙面(yz断面)を唯一の対称面として持つ面対称形状を有している。

[0200]

本光学系を表示光学系として用いる場合において、SIを画像形成素子3の原画表示面とすると、SIからの光はS12から光学素子22"に入射し、S11で裏面反射し、S10から光学素子22"を射出し、S9から光学素子21"に入射してS8から射出し、光学素子1に向かう。

[0201]

光学素子1に向かった光は、S7から光学素子1に入射し、S6で反射し、その後S5(折り返し面)で反射し、S4で反射し、S3で反射し、S2から光学素子1を射出して射出瞳S1に導かれる。

面CおよびS11での反射と面Aにおいて内部全反射を行わない反射は、反射膜による反射である。

[0202]

さらに面Bには半透過反射膜(ハーフミラー)が形成されている。

[0203]

DOE面(S8)はベース面を平面とすることで、製造がし易くくなり、さらにDOE面(S8)の位相分布を回転対称とすることで、加工精度を高くすることができる。

[0204]

また、数値実施例1と同様に、本数値実施例11でも、光学素子1中に中間像が形成されている。

[0205]

本数値実施例11の長さのディメンジョンを有する数値をmmとして考えると、射出瞳径 ϕ 10 mm、画像サイズ10 mm×7. 5 mm程度で水平画角50° の画像を z 軸方向無限遠方に表示する表示光学系となる。

[0206]

また、本数値実施例の光学系は、数値実施例1の光学系と同様に、SIを撮像素子6の受光面とする撮像光学系として用いることもできる。

[0207]

「数値実施例12]

本発明の数値実施例12の断面図を図16に、光学データを表12に示す。本数値実施例12は、上記実施形態1,2に対応するものである。光学素子1は、内部が光学媒質で満たされたプリズム形状の透明体であり、折り返し面(面C)を含む3つの光学面A~Cを有する。

[0208]

S2, S4, S6は同一面(面A)であり、S5は面Cである。また、S3, S7は同一面(面B)である。S5は折り返し反射作用を持つ折り返し面である

第2の光学系2は、内部が光学媒質で満たされた平板状の透明体である光学素子

21"と、内部が光学媒質で満たされたプリズム形状の透明体である光学素子 2"とから構成されている。

[0209]

光学素子21"は、回折光学面(DOE面)であるS8とS9とを有する。また、光学素子22"は、3つの光学面S10、S11、S12を有する。DOE面S8の位相分布は回転非対称である。

これら全ての面は紙面 (y z 断面) を唯一の対称面として持つ面対称形状を有している。

[0210]

本光学系を表示光学系として用いる場合において、SIを画像形成素子3の原画表示面とすると、SIからの光はS12から光学素子22"に入射し、S11で裏面反射し、S10から光学素子22"を射出し、S9から光学素子21"に入射してS8から射出し、光学素子1に向かう。光学素子1に向かった光は、S7から光学素子1に入射し、S6で反射し、その後S5(折り返し面)で反射し、S4で反射し、S3で反射し、S2から光学素子1を射出して射出瞳S1に導かれる。

[0211]

面CおよびS11での反射と面Aにおいて内部全反射を行わない反射は、反射膜による反射である。

[0212]

さらに面Bには半透過反射膜(ハーフミラー)が形成されている。

DOE面(S8)はベース面を平面とすることで、製造がし易くくなり、さらに DOE面(S8)の位相分布を回転非対称とすることで諸収差を良好に補正する ことができる。

[0213]

また、数値実施例1と同様に、本数値実施例12でも、光学素子1中に中間像が形成されている。

[0214]

本数値実施例12の長さのディメンジョンを有する数値をmmとして考えると

、射出瞳径 ϕ 1 0 mm、画像サイズ 1 0 mm× 7. 5 mm程度で水平画角 5 0 の画像を z 軸方向無限遠方に表示する表示光学系となる。

[0215]

また、本数値実施例の光学系は、数値実施例1の光学系と同様に、SIを撮像素子6の受光面とする撮像光学系として用いることもできる。

[0216]

また、上記各実施形態は本発明を実施した場合の例に過ぎず、本発明は上記各 実施形態に様々な変更や改良が加えられて実施されるものである。

[0217]

【表1】

<表 1	>							
SURF	Х	Y	Z	A	R	TYP	Nd	vd
1	0.000	0.000	0.000	0.000	∞	SPH	1.0000	
2	0.000	3.815	21.782	4.736	-591. 1948	FF\$1	1. 5709	33.8
3	0.000	5.507	32.927	-20.813	-71.9735	FFS2	-1.5709	33.8
4	0.000	3.815	21.782	4.736	-591.1948	FF\$1	1.5709	33.8
5	0.000	23. 444	35.101	29. 209	130.2752	D0E	-1.5709	33.8
6	0.000	3.815	21.782	4.736	-591.1948	FF\$1	1.5709	33.8
7	0.000	23.444	35.101	29. 209	130.2752	D0E	-1.5709	33.8
8	0.000	3.815	21.782	4.736	-591. 1948	FFS1	1.5709	33.8
9	0.000	5.507	32.927	-20.813	-71.9735	FFS2	1.0000	
10	0.000	1.743	34.467	-53.624	20.6565	FFS3	1.5709	33.8
11	0.000	-5. 182	40.856	-49.176	-26.5474	FF\$4	1.0000	
12	0.000	-12.464	38.379	-53.673	15.8253	FFS5	1.5709	33.8
13	0.000	-19.026	44.459	-62.437	-14. 1719	FFS6	1.0000	
I	0.000	-23.456	46.771	-69.225	∞	SPH	1.0000	
FFS1 FFS2 FFS3 FFS4 FFS5 FFS6 D0E	k:2.0513 c11:1.9187 k:-5.278 c11:1.5082 k:-4.128 c11:6.5644 k:-1.206 c11:-7.492 k:-2.337 c11:-1.684 k:-1.007 c11:1.9758 RDX: -82.7 c 3:7.5711	e-005 6e+000 e-005 32e-001 de-005 34e+001 27e-005 6e+000 de-004 7100 de-003	c 5:-3.5 c12:2.62 c 5:-1.8 c12:6.19 c 5:1.97 c12:8.72 c 5:1.60 c12:3.20 c 5:1.14 c12:-1.4 c 5:1.10 c12:-9.3	24e-007 223e-003 92e-008 01e-003 86e-007 19e-003 44e-006 49e-003 690e-005 93e-002 602e-006	c 6:-1.8193 c13:9.8262e c 6:2.9957e c13:2.2210e c 6:2.0863e c13:-5.4050 c 6:-2.2853 c13:-1.6219 c 6:4.6690e c13:2.6631e c 6:-3.7213 c13:4.7530e	-008 -004 -007 -003 e-006 e-003 e-005 -003 -005 e-003 -006	c10:2.2970 c14:1.1735 c10:1.6362 c14:-2.869 c10:-2.186 c14:-1.144 c10:1.4231 c14:1.9174 c10:8.4970 c14:-7.577 c10:-2.966 c14:-2.625	e-007 e-005 8e-007 6e-004 2e-005 e-006 e-005 8e-006 1e-004
	c10:3.3562		c12:-9.1		c14:-9.2010		c16:1.7604	
	c18:9.2676e-008			994e-007	c21:-2.2531	e-008	c23:-9.298	ve-009
	c25:2.0598		c27:2.65	39e-008				
		2752 rx:						
	rv/rx =	-1.57508						

[0218]

【表2】

く表	2>							
SURF	X	Y	Z	A	R	TYP	Nd	vd
	0.000	0.000	0.000	0.000	∞	SPH	1.0000	
	2 0.000	-8.319	22.558	2.423	-135.9684	FFS1	1.5709	33.8
	3 0.000	-5.001	32.009	-24.881	-57.5562	FFS2	-1.5709	33.8
	4 0.000	-8.319	22.558	2.423	-135.9684	FFS1	1.5709	33.8
	5 0.000	14.525	41.644	25.350	-110.6239	FFS3	-1.5709	33.8
	6 0.000	-8.319	22.558	2.423	-135.9684	FFS1	1.5709	33.8
	7 0.000	14. 525	41.644	25.350	-110.6239	FFS3	-1.5709	33.8
	8 0.000	-8.319	22.558	2.423	-135.9684	FFS1	1.5709	33.8
	9 0.000	-5.001	32.009	-24.881	-57.5562	FFS2	1.0000	
1	0.000	-12.377	29.693	-46.248	13.2222	D0E	1.5709	33.8
1	1 0.000	-9.464	41.343	-25. 291	-123.6260	FF\$4	-1.5709	33.8
1	2 0.000	-13.869	28.451	-2.707	16.4755	FFS5	-1.0000	
	0.000	-13.530	21.279	2.666	∞	SPH	-1.0000	
FFS1	k:-3.717	5e-001	c 5:-2.68	391e-003	c 6:-2.8038	e-004	c10:6.5986	e-007
	c11:-1.449		c12:-1.43	309e-007	c13:-1.1840e	e-007	c14:-1.867	8e-008
FFS2	k:-8.733	0e-001	c 5:-1.21	09e-003	c 6:7.3874e-	-004	c10:-3.065	0e-006
	c11:-1.740	8e-006	c12:-1.93	379e-008	c13:-9.50946	e-008	c14:9.0863	e-008
FFS3	k:3.7687	e-001	c 5:-1.90)39e-003	c 6:-4.22676	e-00 4	c10:3.2470	e-006
	c11:-1.959	0e-005	c12:6.483	39e-008	c13:-1.6294e	e-007	c14:6.3927	e-008
FFS4	k:-1.763	2e+001	c 5:-2.05	10e-003	c 6:-1.2834e	e-004	c10:2.3088	e-005
	c11:2.3687	e-005	c12:1.282	2e-006	c13:1.4249e-	-006	c14:3.3494	e-007
FFS5	k:-8.045	7e-001	c 5:-2.41	95e-003	c 6:-5.5023e	e-003	c10:-2.971	7e-004
	c11:-3.167	4e-004	c12:1.000	11e-005	c13:-7.1488e	-007	c14:-1.489	9e-005
D0E	RDX: 14.85							
	c 3:3.3651		c 5:8.45	27e-004	c 7:9.5457e-	004	c 9:7.4535	e-004
	c10:-4.178		c12:-1.1		c14:-4.0035e		c16:1.7368	e-006
	c18:3.5161				c21:-2.8283e	e-008	c23:-2.4398	Be-007
	c25:-3.070	0e-007	c27:-2.7	029e-008				
		••						
	ry: 13.22		rx: 14.8	582				
	ry/rx =	U. 889892						

[0219]

【表3】

<表:	<表3>									
SURF	X	Y	Z	A	R	TYP	Nd	vd		
1	0.000	0.000	0.000	0.000	∞	SPH	1.0000			
2	0.000	-10.839	25.216	1.181	-151.5980	FFS1	1.5709	33.8		
3	0.000	-3.645	34. 315	-26.716	-60.5731	FFS2	-1.5709	33.8		
4	0.000	-10.839	25.216	1.181	-151.5980	FFS1	1.5709	33.8		
5	0.000	6.122	48.364	20.342	-104. 1369	FFS3	-1.5709	33.8		
6	0.000	-10.839	25.216	1. 181	-151.5980	FF\$1	1.5709	33.8		
7	0.000	6.122	48.364	20.342	-104.1369	FFS3	-1.5709	33.8		
8	0.000	-10.839	25.216	1. 181	-151.5980	FFS1	1.5709	33.8		
9	0.000	-3.645	34.315	-26.716	-60.5731	FFS2	1.0000			
10	0.000	-13.508	31.064	-55.926	13.7286	FFS4	1.5709	33.8		
11	0.000	-15.776	49.699	-40.658	-79.0781	D0E	-1.5709	33.8		
12	0.000	-15.118	29.092	-40. 287	13.8402	FFS5	-1.0000			
1	0.000	-12.417	25.905	-31.729	∞	SPH	-1.0000			
FFS1 k:-1.6187e+001		c 5:-3.2	2779e-003	c 6:-2.4473	e-004	c10:-1.61	168e-006			
	c11:7.9730)e-006	c12:9.77	756e-008	c13:-1.2877	e-007	c14:-4.26	56e-008		
FFS2	k:-3.269	94e-001	c 5:-1.	0317e-003	c 6:7.8838e-	-004	c10:4.319	1e-006		
	c11:4.6271	le-006	c12:8.0	559e-008	c13:-8.6819	e-008	c14:1.010	0e-007		
FFS3	k:-9.356	64e-001	c 5:-9.	5414e-004	c 6:-6.9472	e-004	c10:1.961	2e-005		
	c11:1.8169	9e-007	c12:4.0	128e-007	c13:-1.1332	e-007	c14:-1.23	61e-008		
FFS4	k:-9.911	12e-001	c 5:-5.	7145e-003	c 6:-3.4839	e-003	c10:1.494	4e-004		
	c11:-1.112	29e-005	c12:-2.	3097e-006	c13:1.7453e-	-006	c14:-2.70	94e-006		
FFS5	k:1.1339	9e-001	c 5:1.0	683e-002	c 6:-6.0148	e-003	c10:-6.95	59e-004		
	c11:8.020	7e-004	c12:-4.	8189e-005	c13:2.3207e	-005	c14:-2.32	76e-005		
D0E	RDX: -47.	3876								
	c 3:-3.964	44e-003	c 5:-3.	5756e-003	c 7:-1.789	1e-004	c 9:-7.66	12e-006		
	c10:-4.613	38e-005	c12:2.6	998e-005	c14:3.1750	e-006	c16:-5.82	61e-006		
	c18:-1.384	49e-006	c20:-2.	2456e-007	c21:-1.3260	0e-008	c23:-3.86	70e-007		
	c25:-1.11	52e-007	c27:-8.	0211e-009						
	ry: -79.0	0781	rx: -47	. 3876						
	ry/rx	= 1.6687	51			•				

[0220]

【表4】

<表	<表4>									
SURF	X	Y	Z	A	R	TYP	Nd	v d		
	0.000	0.000	0.000	0.000	∞	SPH	1.0000			
:	0.000	0.604	23.830	8.861	-365.6785	FFS1	1.5709	33.8		
;	0.000	1.114	37.011	-16.177	-96. 5047	FFS2	-1.5709	33.8		
	0.000	0.604	23.830	8.861	-365.6785	FF\$1	1.5709	33.8		
;	0.000	26.382	36.165	31.979	-166.4267	FFS3	-1.5709	33.8		
(0.000	0.604	23.830	8.861	-365.6785	FFS1	1.5709	33.8		
•	0.000	26.382	36.165	31.979	-166. 4267	FFS3	-1.5709	33.8		
i	0.000	0.604	23.830	8.861	-365.6785	FFS1	1.5709	33.8		
9	0.000	1. 114	37.011	-16.177	-96.5047	FFS2	1.0000			
10	0.000	-8.333	35.659	-47.065	17.5153	FFS4	1.5709	33.8		
1	0.000	8.004	43. 295	-6.070	845.0365	FFS5	-1.5709	33.8		
13	0.000	-9.011	28.893	14.999	57. 2825	D0E	1.5709	33.8		
13	0.000	8.004	43.295	-6.070	845.0364	FFS5	1.0000			
	0.000	-7.987	44. 425	22.013	∞	SPH	1.0000			
FF\$1	k:8.3326	e+001	c 5:-6.2	2213e-004	c 6:3.3469	e-004	c10:5.0605	e-006		
	c11:-1.535	2e-006	c12:3.11	156e-007	c13:8.5242	e-008	c14:5.2947	e-008		
FFS2	k:-1.206	0e+000	c 5:1.37	742e-004	c 6:-2.0637	7e-004	c10:-2.268	0e-006		
	c11:-6.273	2e-006	c12:1.47	769e-007	c13:7.0448	e-008	c14:4.2680	e-008		
FFS3	k:-7.733	0e+000	c 5:-2.1	564e-003	c 6:1.4469	e-004 ·	c10:3.3743	e-006		
	c11:-1.948	3e-005	c12:7.76	84e-008	c13:3.0035	e-007	c14:-1.626	0e-007		
FFS4	k:-3.320	3e+000	c 5:-5.5	176e-003	c 6:2.6299	e-004	c10:6.9607	e-005		
	c11:-7.553	1e-005	c12:1.36	678e-006	c13:-4.4180	De-006	c14:1.8681	e-006		
FF\$5	k:-8.372	6e+001	c 5:2.24	129e-004	c 6:2.0466	e-004	c10:-1.677	8e-006		
	c11:-2.759	0e-006	c12:-2.2	2380e-007	c13:-5.4560	De-008	c14:4.3814	e-008		
D0E	RDX: 37.69	64								
	c 3:2.0912	e-003	c 5:-5.2	2286e-003	c 7:-2.6534	4e-005	c 9:-3.428	3e-004		
	c10:8.0727	e-007	c12:-1.7	7135e-005	c14:-1.571	5e-005	c16:5,2983	e-008		
	c18:-1.2160	6e-006	c20:-6.8	3782e-007	c21:-1.5022	2e-009	c23:5.5936	e-009		
	c25:-2.2708	8e-008	c27:-1.2	2414e-008						
		•••								
	ry: 57.28		rx: 37.69	164						
	ry/rx = 1.519575									

[0221]

【表5】

<表	<表5>									
SURF	X	Y	Z	A	R	TYP	Nd	v d		
•	0.000	0.000	0.000	0.000	∞	SPH	1.0000			
:	0.000	-4.712	23.049	8.715	-408.6169	FFS1	1.5709	33.8		
;	0.000	-6.088	29.511	-24.680	-66.8857	FFS2	-1.5709	33.8		
•	0.000	-4.712	23.049	8.715	-408.6169	FFS1	1.5709	33.8		
!	0.000	27. 985	32.090	30.623	-186.5710	FFS3	-1.5709	33.8		
(0.000	-4.712	23.049	8.715	-408.6169	FF\$1	1.5709	33.8		
-	0.000	27. 985	32.090	30.623	-186.5710	FFS3	-1.5709	33.8		
1	0.000	-4.712	23.049	8.715	-408.6169	FFS1	1.5709	33.8		
•	0.000	-6.088	29.511	-24.680	-66.8857	FFS2	1.5709	33.8		
10	0.000	-12.570	27.905	-48.339	-23.1433	FFS4	1.0000			
1	0.000	-16.280	33.625	-46.455	16.1299	D0E	1.5709	33.8		
12	0.000	-28.554	41.209	-64.108	-25.1119	FFS5	1.0000			
	0.000	-35.795	44.724	-61.728	∞	SPH	1.0000			
FFS1 k:1.3043e+000			c 5:-3.73	351e-003	c 6:-4.3116	e-004	1.0000 1.0000 c10:-1.2066e-000 c14:-7.6300e-000 c10:-1.7618e-000 c14:-6.8840e-000 c10:2.1338e-005 c14:-8.5655e-000			
	c11:-7.061	9e-006	c12:4.443	80e-008	c13:-1.1218	e-007	c14:-7.630	0e-008		
FFS2	k:-4. 3 35	7e+000	c 5:-2.82	248e-003	c 6:1.2570e	-004	c10:-1.761	8e-005		
	c11:7.2567	'e-006	c12:8.617	73e-008	c13:1.1782e	-008	c14:-6.884	0e-009		
FFS3	k:-1.149	12e+002	c 5:-4.64	103e-003	c 6:-2.4881	e-004	c10:2.1338	e-005		
	c11:-5.630	6e-005	c12:4.978	37e-007	c13:-3.9692	e-007	c14:-8.565	5e-008		
FF\$4	k:-5.068	12e+000	c 5:-1.20)46e-002	c 6:1.3592e	-003	c10:-3.719	7e-004		
	c11:8.9028	le-005	c12:-3.92	228e-007	c13:-9.4258	e-007	c14:3.1679	e-006		
FF\$5	k:-1.812	?5e+000	c 5:-2.08	356e-003	c 6:5.0901e	-004	c10:-2.552	3e-004		
	c11:6.8935	ie-005	c12:1.253	36e-006	c13:-3.2072	e-006	c14:9.0783	e-006		
D0E	RDX: 15.34	124								
	c 3:2.9102	e-003	c 5:2.753	39e-003	c 7:-1.6428e	-004	c 9:-2.1512	e-005		
	c10:1.9847	e-005	c12:2.840)4e-005	c14:3.0684e-		c16:2.1420e	-006		
	c18:2.5836e-006		c20:4.136		c21:-1.7703e	-007	c23:-4. 3726	e-007		
	c25:-2.774	6e-007	c27:-2.73	388e-008						
	ry: 16.12	99	rx: 15.34	124						
	-									
	ry/rx = 1.051328									

[0222]

【表6】

〈表 6)	>							
SURF	X	Y	Z	A	R	TYP	Nd	vđ
1	0.000	0.000	0.000	0.000	∞	SPH	1.0000	
2	0.000	-2.633	20.688	-0.881	-338.9521	FFS1	1.5709	33.8
3	0.000	-4.843	33.459	-25.562	-72.0739	FFS2	-1.5709	33.8
4	0.000	-2.633	20.688	-0.881	-338.9521	FFS1	1.5709	33.8
5	0.000	18.925	40.810	43.743	-178. 1984	DOE	-1.5709	33.8
6	0.000	-2.633	20.688	-0.881	-338.9521	FFS1	1.5709	33.8
7	0.000	-4.843	33.459	-25.562	-72.0739	FFS2	1.0000	
8	0.000	-12.156	32.361	-63.209	15.5951	FFS3	1.5709	33.8
9	0.000	-23.072	36.571	-43.394	-45.9970	FFS4	-1.5709	33.8
10	0.000	-26.400	26.446	-4.483	29. 1952	FFS5	-1.0000	
1	0.000	-25.674	17.182	-30.234	∞	SPH	-1.0000	
FF\$1	FF\$1 k:8.4294e+001		c 5:-1.36	32e-003	c13:-1.4542e-007 c14:-1.1		c10:-5.3731	ie-006
c11:5.1856e-006		c12:-1.72	214e-007	c13:-1.4542	e-007	c14:-1.1147	re-008	
FFS2	FFS2 k:1.2462e+000		c 5:1.478	37e-004	c 6:1.2592e	-004	c10:-8.2230)e-006
	c11:3.2147	e-006	c12:-1.22	239e-007	c13:-8.1086	e-008	c14:1.1905	e-007
FF\$3	k:-8.468	6e-001	c 5:-2.47	786e-003	c 6:-4.2110	e-004	c10:1.2245	e-005
	c11:-2.163	4e-004	c12:4.39	59e-006	c13:5.0327e	-006	c14:-1.625	5e-005
FFS4	k:-2.614	8e+000	c 5:-1.59	013e-003	c 6:-6.7071	e-004	c10:-5.5366	6e-006
	c11:-6.575	2e-005	c12:1.47	38e-006	c13:2.7919e	-006	c14:7.4486	e-007
FFS5	k:-2.181	3e+000	c 5:1.230	06e-002	c 6:-2.8726	e-003	c10:-9.372	5e-005
	c11:2.1583	le-005	c12:-1.89	921e-005	c13:-4.8306	e-006	c14:4.2891	e-006
D0E	RDX: -87.8	762						
	c 3:8,2233	e-004	c 5:4.20	38e-003	c 7:5.6169e	-006	c 9:8.9910	e-007
	c10:-1.610	00e-006	c12:1.250	07e-005	c14:-9.4524	e-006	c16:2.7284	e-007
	c18:8.6595	ie-007	c20:-1.4	472e-007	c21:2.2468e	-010	c23:-3.0748	Be-008
	c25:-7.238	1e-008	c27:1.660	02e-008				
			•-					
	ry: -178.		rx: -87.8	8/62				
	ry/rx	= 2.0278	35					

[0223]

【表7】

<表7>								
SURF	X	Y	Z	A	R	TYP	Nd	vd
1	0.000	0.000	0.000	0.000	∞	SPH	1.0000	
2	0.000	-5.115	23.410	5.498	-184.6585	FF\$1	1.5709	33.8
3	0.000	-3.582	33.687	-19.930	-55.8586	FF\$2	-1.5709	33.8
4	0.000	-5.115	23.410	5. 498	-184.6585	FFS1	1.5709	33.8
5	0.000	14. 588	44.356	50.687	-197.3319	FFS3	-1.5709	33.8
6	0.000	-5.115	23.410	5. 498	-184.6585	FFS1	1.5709	33.8
7	0.000	-3.582	33.687	-19.930	-55.8586	FFS2	1.0000	
8	0.000	-6.418	37.997	-58.741	20.6653	FFS4	1.5709	33.8
9	0.000	-27.276	39.073	-43.869	-41.8268	D0E	-1.5709	33.8
10	0.000	-36.997	23.525	6.386	27. 2248	FFS5	-1.0000	
1	0.000	-37.930	15.193	-16.170	∞	SPH	-1.0000	
FFS1 k:1.0945e+001		c 5:-2.32	269e-003	c 6:-5.6688	e-004	c10:-2.429	5e-005	
c11:-4.4611e-005		c12:4.64	29e-007	c13:-3.2117	17e-007 c14:7.8959 44e-004 c10:6.5084		e-008	
FF\$2	FFS2 k:-3.4095e+000		c 5:-1.38	883e-003	c 6:-1.2144	e-004	c10:6.5084	e-007
	c11:-1.782	4e-005	c12:-1.0	641e-007	c13:-1.2456	e-007	c14:-1.762	8e-007
FFS3	k:1.5360	e+001	c 5:-5.3	772e-004	c 6:-6.2238	e-005	c10:-3.282	6e-005
	c11:-1.961	5e-005	c12:1.32	47e-006	c13:-1.7098e-007		c14:2.6970	e-007
FFS4	k:5.7017	e-002	c 5:8.44	10e-003	c 6:-6.8462	e-003	c10:-4.992	4e-004
	c11:1.8082	e-004	c12:2.36	43e-006	c13:4.9810e	-006	c14:-6.878	6e-006
FFS5	k:-2.710	3e-001	c 5:9.79	20e-003	c 6:-2.6454	e-003	c10:1.4333	e-005
	c11:5.6119	e-004	c12:3.99	08e-006	c13:-4.8649	e-007	c14:2.2789	e-006
D0E	RDX: -40.3	3325						
	c 3:2.8829	}e-003	c 5:2.16	29e-003	c 7:2.7375e	-004	c 9:3.9101	e-005
	c10:-4.031	13e-005	c12:-9.6	246e-005	c14:-1.2085	e-005	c16:3.9079	e-006
	c18:6.6074	1e-006	c20:2.11	20e-007	c21:2.9389e	-009	c23:-1.583	7e-007
	c25:-1.532	21e-007	c27:9.73	35e-009				
	ry: -41.8	3268	rx: -40.	3325				
	ry/rx	= -1.037	705					

[0224]

【表8】

⟨表 8	<表8>									
SURF	X	Y	Z	A	R	TYP	Nd	vd		
1	0.000	0.000	0.000	0.000	∞	SPH	1.0000			
2	0.000	-0.408	20.379	5.865	578. 2431	FF\$1	1.5709	33.8		
3	0.000	0.842	34. 287	-19.611	-90.1582	FFS2	-1.5709	33.8		
4	0.000	-0.408	20.379	5.865	578.2431	FFS1	1.5709	33.8		
5	0.000	23.304	39. 329	53.210	-170.0605	FFS3	-1.5709	33.8		
6	0.000	-0.408	20.379	5.865	578. 2431	FFS1	1.5709	33.8		
7	0.000	0.842	34. 287	-19.611	-90.1582	FF\$2	1.0000			
8	0.000	-10.049	31.726	-48.082	14. 4589	FFS4	1.5709	33.8		
9	0.000	-17.451	47.618	-83. 542	-87.6263	D0E	-1.5709	33.8		
10	0.000	-5. 557	18.515	-66.907	20.0861	FFS5	-1.0000			
Į	0.000	4.870	14.068	-106.260	∞	SPH	-1.0000			
FFS1 k:-4.6097e+003			c 5:-5.	3858e-004	c 6:5.522	5e-004	c10:9.090	4e-006		
c11:1.6069e-006		c12:2.4	4174e-007	c13:-9.36	97e-008	c14:1.897	7e-008			
FFS2	FFS2 k:-1.3593e+001		c 5:-7.	2049e-004	c 6:-3.719	91e-004	c10:-5.1	672e-006		
	c11:5.085	i0e-007	c12:8.4	4632e-008	c13:6.902	3e-008	c14:-1.35	92e-007		
FFS3	k:6.279	6e+001	c 5:-3.	0726e-003	c 6:1.072	6e-003	c10:-1.15	46e-004		
	c11:8.987	7e-005	c12:3.0	0675e-006	c13:-4.27	11e-006	c14:3.498	6e-006		
FFS4	k:-1.01	52e+000	c 5:1.	7158e-003	c 6:-2.26	06e-003	c10:1.664	3e-004		
	c11:1.554	17e-005	c12:6.	7787e-007	c13:8.228	9e-007	c14:-7.96	04e-006		
FFS5	k:-1.02	95e+000	c 5:3.	3092e-002	c 6:3.604	1e-003	c10:1.496	1e-004		
	c11:4.731	4e-004	c12:2.	9389e-005	c13:-1.83	10e-005	c14:-1.72	04e-006		
					•					
D0E	RDX: -51.	5121		•						
	c 3:1.843	37e-003	c 5:-8	.0939e-003	c 7:-4.59	22e-004	c 9:-6.43	53e-004		
	c10:2.668	30e-005	c12:-5	2161e-005	c14:-1.36	31e-005	c16:6.594	6e-006		
	c18:-1.60)21e-006	c20:4.	6260e-007	c21:1.068	3e-007	c23:3.114	5e-007		
	c25:1.375	55e-008	c27:2.	0456e-008						
	ry: −87.	6263	rx: -5	1.5121						
	ry/rx	= 1.701	082							

[0225]



【表9】

<表 ₹	(表9>										
SURF	X	Y	Z	A	R	TYP	Nd	vd			
1	0.000	0.000	0.000	0.000	∞	SPH	1.0000				
2	0.000	-3.961	21.702	6.220	-4779. 5578	FFS1	1.5709	33.8			
3	0.000	-3.804	32.408	-20.824	-81.6926	FFS2	-1.5709	33.8			
4	0.000	-3.961	21.702	6.220	-4779. 5578	FFS1	1.5709	33.8			
5	0.000	18.242	37.190	51.646	-136.2848	FFS3	-1.5709	33.8			
6	0.000	-3.961	21.702	6.220	-4779. 5578	FFS1	1.5709	33.8			
7	0.000	-3.804	32.408	-20.824	-81.6926	FFS2	1.0000				
8	0.000	-9.773	33.475	-54.648	14.6031	FFS4	1.5709	33.8			
9	0.000	-18.608	37.561	-91.484	-71.2471	FFS5	-1.5709	33.8			
10	0.000	-3.756	22.023	-79. 562	24. 1970	D0E	-1.0000				
!	0.000	10.930	19.317	-110.957	∞	SPH	1.0000				
FFS1 k:1.9718e+003			c 5:4.8	413e-004	c 6:6.7949	e-004	5e-005				
c11:-8.7909e-007		c12:2.1	191e-008	c13:-1.683	8e-007	c14:1.566	8e-008				
FFS2	k:2.345	5e+000	c 5:-6.	4647e-004	c 6:-2.076	7e-004	c10:-1.28	51e-006			
	c11:-2.96	47e-006	c12:-8.	3261e-008	c13:2.2815	e-007	c14:1.687	0e-007			
FFS3	k:-3.37	95e+000	c 5:-6.	6526e-004	c 6:1.8088	e-004	c10:-5.44	26e-005			
	c11:7.296	8e-005	c12:4.1099e-006		c13:-6.2323e-006		c14:4.064	5e-006			
FFS4	k:-7.63	07e-001	c 5:2.2	547e-003	c 6:-4.624	5e-003	c10:5.431	8e-005			
	c11:-8.81	29e-006	c12:3.5	757e-006	c13:3.0088	e-006	c14:-8.56	76e-006			
FFS5	k:-3.50	15e+001	c 5:-1.	0345e-003	c 6:1.6884	e-004	c10:3.177	3e-005			
	c11:-1.58	89e-005	c12:1.0	354e-006	c13:7.2954	e-007	c14:-8.39	35e-007			
D0E	RDX: 30.6	667									
	c 3:7.585	7e-003	c 5:-6.	8457e-003	c 7:1.5547	e-004	c 9:1.206	2e-004			
	c10:-3.80	31e-005	c12:-5.	1649e-006	c14:8.8630	e-006	c16:-1.31	28e-007			
	c18:-5.25	02e-007	c20:2.0	541e-007	c21:-4.930	6e-008	c23:9.830	5e-008			
	c25:1.653	4e-009	c27:-1.	2109e-008							
	ry: 24	. 1970	rx: 3	0.6667							
	ry/rx = 0.789032										

[0226]



【表10】

<表 1	0>							
SURF	X	Y	Z	Α	R	TYP	Nd	vd
1	0.000	0.000	0.000	0.000	∞	SPH	1.0000	
2	0.000	3. 932	19.915	4.872	609. 1991	FFS1	1.5709	33.8
3	0.000	2.059	34.475	-19.066	-85. 4128	FFS2	-1.5709	33.8
4	0.000	3.932	19.915	4.872	609. 1991	FF\$1	1.5709	33.8
5	0.000	26.525	36.018	51.848	-271. 2322	FFS3	-1.5709	33.8
6	0.000	3.932	19.915	4.872	609.1991	FF\$1	1.5709	33.8
7	0.000	2.059	34. 475	-19.066	-85.4128	FF\$2	1.0000	
8	0.000	-18.182	24.748	-27.929	23.7590	DOE	1.5300	55.8
9	0.000	-20.352	36.230	-93.007	-46.5501	FFS4	-1.5300	55.8
10	0.000	0.046	28.018	-73.101	17.3086	FFS5	-1.0000	
1	0.000	9. 508	25. 143	-113.952	∞	SPH	1.0000	
FFS1	k:-2.8051e+003		c 5:1	7.3888e-005	c 6:8.952	21e-004	c10:1.140	6e-005
	c11:-4.8935e-006		c12:1	I.0581e-007	c13:-2.15	668e-007	c14:4.911	3e-008
FF\$2	k:-1.0039e+001		c 5:-	-9.5847e-004	c 6:-3.84	188e-004	c10:-5.37	76e-006
	c11:-6.	0138e-006	c12:	5.2225e-008	c13:1.207	'0e-007	c14:-3.06	93e-008
FFS3	k:3.8	005e+001	c 5:-	-2.1540e-003	c 6:7.989	7e-004	c10:1.421	3e-004
	c11:-8.	6853e-005	c12:3	3.0070e-006	c13:-3.76	42e-006	c14:2.631	6e-006
FFS4	k:-6.	7485e-001	c 5:-	-1.8836e-003	c 6:1.873	39e-003	c10:-2.02	87e-005
	c11:-8.	7526e-006	c12:6	5.3680e-007	c13:-1.58	862e-007	c14:1.872	0e-007
FFS5	k:−3.	2038e-001	c 5:-	-4. 5885e-002	c 6:1.331	5e-003	c10:2.229	9e-004
	c11:-3.	5473e-004	c12:1	1.4737e-006	c13:1.543	3e-005	c14:-8.45	10e-006
							•	
DOE	RDX: 23	. 0000						
	c 3:-2.	0334e-003	c 5:3.	6909e-004	c 7:7.351	5e-004	c 9:3.119	2e-004
	c10:-2.	7016e-006	c12:-5	5.0634e-005	c14:-4.35	68e-005	c16:2.329	7e-007
	c18:2.4	112e-006	c20:2.	9669e-006	c21:-2.24	03e-008	c23:-3.73	17e-008
	c25:-7.	2909e-008	c27:-	·7.2119e-008				
	ry:	23.7590	rx:	23.0000				
	ry/r	$x \mid = 1.03$	3					

[0227]



<表 1	1 >							
SURF	X	Y	Z	A	R	TYP	Nd	vd
1	0.000	0.000	0.000	0.000	∞	SPH	1.0000	0.0
2	0.000	-3. 223	20.402	0.681	-328. 3443	FF\$1	1.5745	33.8
3	0.000	-4. 436	29.715	-27.347	-64. 1323	FFS2	-1.5745	33.8
4	0.000	-3. 223	20.402	0.681	-328.3443	FF\$1	1.5745	33.8
5	0.000	14.561	39.055	48.134	-170.6411	FFS3	-1.5745	33.8
6	0.000	-3. 223	20.402	0.681	-328.3443	FFS3	1.5745	33.8
7	0.000	-4.436	29.715	-27.347	-64. 1323	FF\$2	1.0000	
8	0.000	-4.799	30.417	-31.833	∞	D0E	1.5745	33.8
9	0.000	-5.327	31.267	-31.833	∞	SPH	1.0000	
10	0.000	-10.108	33.357	-60.862	14.6905	FFS4	1.5745	33.8
11	0.000	-19.168	37.670	-97.429	-71.0571	FFS5	-1.5745	33.8
12	0.000	-3.501	27.925	-80.863	20.7364	FFS6	-1.0000	
1	0.000	8.929	25.925	-120. 181	∞	SPH	-1.0000	0.0
FFS1	k :3.	9271e+001		5.1808e-005	c 6:3.364		c10:7.164	
	c11:-7	'. 6390e-006		-1. 0950e-008	c13:-2.38		c14:-1.25	
FFS2		0853e+000		-5.6219e-004	c 6:-4.26		c10:-8.79	
		3.5128e-006		-7. 5498e-008	c13:1.637		c14:1.983	
FFS3	k :-1	. 2146e+001		-3. 2362e-003	c 6:9.729		c10:-1.49	
	c11:1.	3917e-004		2.3988e-006	c13:-3.28		c14:2.470	
FFS4		1.0734e+000		3.8363e-003	c 6:-2.55		c10:2.388	
		1. 8940e-006		-1.3678e-006	c13:9.994		c14:-1.44	
FFS5	k :-2	2. 2443e+001		-2.3071e-004	c 6:1.841		c10:1.782	
		2472e-006		6.5218e-007	c13:1.134		c14:-1.04	
FFS6		3.3695e-001		7.5828e-003	c 6:1.858		c10:9.646	
	c11:-1	1.4635e-004	c12:-	-2.6591e-006	c13:-6.31	39e-006	c14:1.312	3e-006
D 05	DOV.							
D0E	RDX:	. 3252e−003	a 5.7	. 3252e-003	c10:1 6381a	_005	c12:3.2763e-	-005
		6381e-005	U J.1.	. 12126 000				
	614:1.	. 03016-003						
	rv.	∞ rx:	∞					
	•	rx = 1		•				
	, - 37							

[0228]



<表 1	2>							
SURF	X	Y	Z	Α	R	TYP	Nd	vd
1	0.000	0.000	0.000	0.000	∞	SPH	1.0000	0.0
2	0.000	-2.121	20. 449	-0.153	-333.9006	FF\$1	1.5745	33.8
3	0.000	-2.681	32.058	-24.314	-66.4550	FFS2	-1.5745	33.8
4	0.000	-2. 121	20.449	-0.153	-333.9006	FF\$1	1.5745	33.8
5	0.000	15.366	39.881	46.343	-218.8076	FFS3	-1.5745	33.8
6	0.000	-2.121	20.449	-0.153	-333.9006	FFS3	1.5745	33.8
7	0.000	-2.681	32.058	-24.314	-66.4550	FFS2	1.0000	
8	0.000	-2.961	32.677	-25.968	∞	D0E	1.5745	33.8
9	0.000	-3.399	33.576	-25.968	∞	SPH	1.0000	
10	0.000	-9. 446	35. 399	-56.139	14. 4333	FFS4	1.5745	33.8
11	0.000	-18.877	41.162	-96.420	-79.9863	FFS5	-1.5745	33.8
12	0.000	-3.916	31.506	-83.928	19. 3015	FFS6	-1.0000	
1	0.000	8.784	30.155	-123.421	∞	SPH	-1.0000	0.0
FFS1 FFS2 FFS3	c11:-2. k :9.0 c11:-9.	8943e+001 . 6022e-005 0852e-001 . 0165e-006 5982e+001	c12: c 5: c12:	5.0226e-004 6.0280e-008 7.4766e-004 1.2338e-007 3.8187e-003	c 6:1.9564 c13:-2.473 c 6:-2.599 c13:7.6003 c 6:2.9264	2e-007 5e-004 e-008	c10:5.245 c14:1.829 c10:-2.81 c14:1.428 c10:-1.13	7e-008 29e-006 8e-007
	c11:1.	0236e-004	c12:2	.8904e-006	c13:-3.268	7e-006	c14:2.020	2e-006
FFS4	k :-2.	.2155e+000	c 5:1.	. 8777e-003	c 6:-1.061	5e-003	c10:2.575	5e-004
	c11:8.	6464e-005	c12:-	1.1919e-008	c13:1.1051	e-005	c14:-8.55	36e-006
FFS5	k :-3.	.8144e+001	c 5:5.	. 2523e-005	c 6:8.9472	e-005	c10:3.156	8e-005
	c11:3.6	0802e-005	c12:7	.5012e-007	c13:1.9095	e-006	c14:-5.76	63e-007
FFS6	k :-6.	9861e-001	c 5:3	. 5615e-003	c 6:2.6976	e-003	c10:1.231	5e-004
	c11:8.1	1226e-005	c12:-	6.0454e-006	c13:-1.170	6e-005	c14:1.642	3e-006
D0E	RDX:	∞						
	c 3:8.	6489e-003	c 5:2.	3731e-003	c 7:-1.302	8e-004	c 9:5.255	2e-005
	c10:2.	6857e-005	c12:4.	3924e-005	c14:2.3239	e-005	c16:1.780	7e-006
	c18:4.	9269e-007	c20:-	3.6108e-007	c21:-9.609	8e-009	c23:-1.83	09e-007
	c25:-2	2.8997e-00	7 c27:-	1.3766e-007				
	rv: G	∞ rx:	00					

ry: ∞ rx: ∞ | ry/rx | = 1

さらに、以上説明した各実施形態は、以下に示す各発明を実施した場合の例で もある。

[0229]

[発明1] 表示手段からの光線に対し偏心して配置された反射作用を有する第1の面と、この第1の面で反射した光線を再度前記第1の面に向けて反射する第2の面とを少なくとも含む複数の光学面を有し、

前記第1の面は、前記第2の面から該第1の面に再度入射した中心画角主光線が、該第1の面における該主光線のヒットポイント上での法線に対して前回とは 反対側に反射し、

かつ前記複数の光学面のうち少なくとも1面は回折光学面であることを特徴と する光学系。

[0230]

これにより、小型の光学系でありながらも光路長を長く確保でき、広画角を達成することができる。しかも、色収差や偏心収差の発生を抑制することができる。

[0231]

[発明2] 前記第2の面が前記回折光学面であることを特徴とする発明1に 記載の光学系。

[0232]

〔発明3〕 前記第1の面および前記回折光学面である前記第2の面が、内部が光学媒質で満たされた透明体上にあることを特徴とする発明2に記載の光学系

[0233]

本発明2、3によれば、第2の面を回折光学面とすることで効率良く諸収差を 補正、特に色収差の補正に寄与し、良好な光学性能を得ることができる。

[0234]

[発明4] 前記複数の光学面のうち前記第1および第2の面以外の面が前記回折光学面であることを特徴とする発明1に記載の光学系。

[0235]

[発明5] 前記第1および第2の面が、内部が光学媒質で満たされた第1の透明体上にあり、

前記第1および第2の面以外の前記回折光学面が、内部が光学媒質で満たされ



た第2の透明体上にあることを特徴とする発明4に記載の光学系。

発明4、5によれば、光学系で発生した偏心収差を補正し、非常に良好な光学性 能を得ることができる。

[0236]

[発明6] 前記回折光学面は、回転対称の曲面形状を有し、該曲面上に位相 分布を有することを特徴とする発明1から5のいずれかに記載の光学系。

[0237]

[発明7] 前記回折光学面は、回転非対称の曲面形状を有し、該曲面上に位相分布を有することを特徴とする発明1から5のいずれかに記載の光学系。

[0238]

これら発明6,7によれば、回折光学面にパワーを持たせることができるため、不要な面を取り除くことができ、より小型化を図ることができる。特に、発明7のように、非回転対称の曲面上に位相分布を持たせることで、回折光学面でのパワーに対し自由度が増し、諸収差を適切に抑制することもできる。

[0239]

[発明8] 前記位相分布は、回転対称であることを特徴とする発明6又は7 に記載の光学系。

[0240]

これにより、製造の負担が少なくなり、製造し易くなる。

[0241]

[発明9] 前記位相分布は、回転非対称であることを特徴とする発明6又は7に記載の光学系。

[0242]

これにより、諸収差を抑制するためにより適切な回折光学面を形成することができる。

[0243]

〔発明10〕 前記回折光学面が反射作用を有する光学面であることを特徴と する発明1に記載の光学系。

[0244]



このように、回折光学面が反射作用を持つことで、屈折系で発生する色収差発生をキャンセルさせ、また光学系全体の諸収差を補正し、良好な光学性能を持たせることができる。

[0245]

〔発明11〕 前記回折光学面が透過作用を有する光学面であることを特徴と する発明1に記載の光学系。

[0246]

このように、回折光学面が透過作用を持つことで、格子の溝が深くなってもそ の深さの公差が緩いため、製造がし易くなる。

[0247]

[発明12] 該光学系内で物体からの光が中間結像を形成することを特徴と する発明1から11にいずれかに記載の光学系。

このように中間像を形成することにより光学系の倍率を高くすることができる。

[0248]

〔発明13〕 前記回折光学面が、前記物体の位置と中間結像位置との間に設けられていることを特徴とする発明12に記載の光学系。

[0249]

このように、物体の位置と中間結像面との間に回折光学面を配置することにより、色収差と偏心収差を効率良く抑制し、良好な光学性能を得ることができる。

[0250]

〔発明13〕 前記回折光学面は、物体からの光の瞳結像位置に近接して設けられていることを特徴する発明12に記載の光学系。

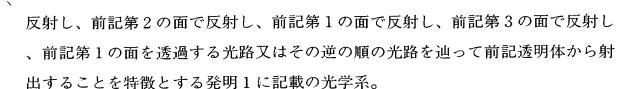
[0251]

これにより、物体近傍に回折光学面を配置する場合に比べて格子ピッチを大きくすることができるため、回折光学面を製作し易い。

[0252]

〔発明14〕 前記第1および第2の面と、第3の面とが内部が光学媒質で満たされた透明体上にあり、

前記透明体に入射する光線は、順に、前記第3の面を透過し、前記第1の面で



[0253]

〔発明15〕 前記第1の面で反射して最初に前記第2の面に入射する中心画 角光線との反射光線とのなす角度 θ が、

 $| \theta | < 6.0^{\circ}$

なる条件を満足することを特徴とする発明14に記載の光学系。

[0254]

〔発明16〕 前記第1および第2の面と、第3の面とが内部が光学媒質で満たされた透明体上にあり、

前記透明体に入射する光線は、順に、前記第3の面を透過して、前記第1の面で反射し、前記第2の面で反射し、前記第1の面で反射し、前記第2の面で反射し、前記第1の面を透過する光路又はその逆の順の光路を辿って前記透明体から射出することを特徴とする発明1に記載の光学系。

[0255]

〔発明 17〕 前記第 2 の面で反射して最初に前記第 1 の面に入射する中心画角光線との反射光線とのなす角度 θ が、

 $| \theta | < 60^{\circ}$

なる条件を満足することを特徴とする発明16に記載の光学系。

[0256]

[発明18] 原画を形成する画像形成素子と、

前記原画からの光線を、観察者の眼又は被投射面に導く発明1から17のいず れかに記載の光学系とを有することを特徴とする表示光学系。

[0257]

[発明19] 請求項18に記載の表示光学系を備えたことを特徴とする画像表示装置。

[0258]

[発明20] 被写体像を光電変換する撮像素子と、

前記撮像素子の撮像面に被写体像を形成する発明1から17のいずれかに記載の光学系とを有することを特徴とする撮像光学系。

[0259]

[発明21] 請求項20に記載の撮像光学系を備えたことを特徴とする撮像装置。

[0260]

【発明の効果】

以上説明したように、本発明によれば、小型の光学系でありながらも光路長を 長く確保でき、広画角を達成することができる。しかも、色収差や偏心収差の発 生を抑制することができる。

【図面の簡単な説明】

【図1】

本発明の実施形態1である光学系を画像表示装置に適用した場合の光学系の構成図。

図2

本発明の実施形態2である光学系を撮像装置に適用した場合の光学系の構成図

【図3】

本発明の実施形態3である光学系を画像表示装置に適用した場合の光学系の構成図。

図4

本発明の実施形態 4 である光学系を撮像装置に適用した場合の光学系の構成図

【図5】

本発明の数値実施例1の光学系の断面図。

【図6】

本発明の数値実施例2の光学系の断面図。

【図7】

本発明の数値実施例3の光学系の断面図。

【図8】

本発明の数値実施例4の光学系の断面図。

【図9】

本発明の数値実施例5の光学系の断面図。

【図10】

本発明の数値実施例6の光学系の断面図。

【図11】

本発明の数値実施例7の光学系の断面図。

【図12】

本発明の数値実施例8の光学系の断面図。

【図13】

本発明の数値実施例9の光学系の断面図。

【図14】

本発明の数値実施例10の光学系の断面図。

【図15】

本発明の数値実施例11の光学系の断面図。

【図16】

本発明の数値実施例12の光学系の断面図。

【図17】

従来の画像表示装置の概略図。

【図18】

従来の画像表示装置の概略図。

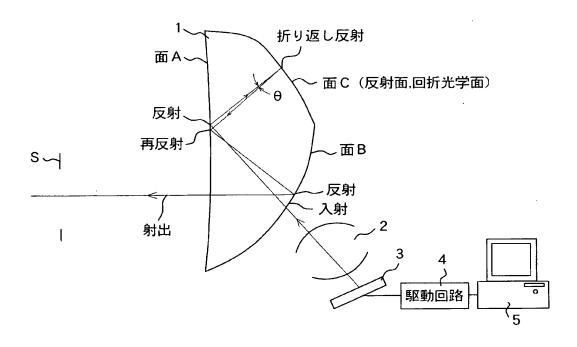
【符号の説明】

- 1,11 光学素子(第1の光学系)
- 2,12 第2の光学系
- 3,13 画像形成素子
- 4, 14 撮像素子

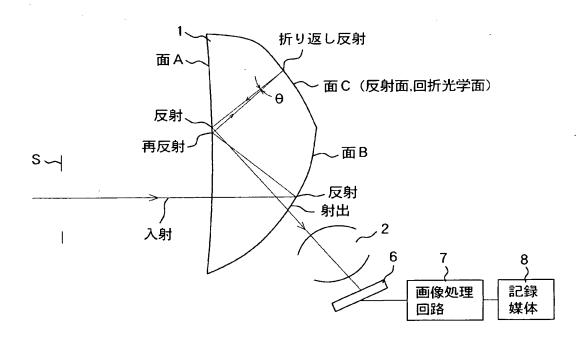
【書類名】

図面

【図1】

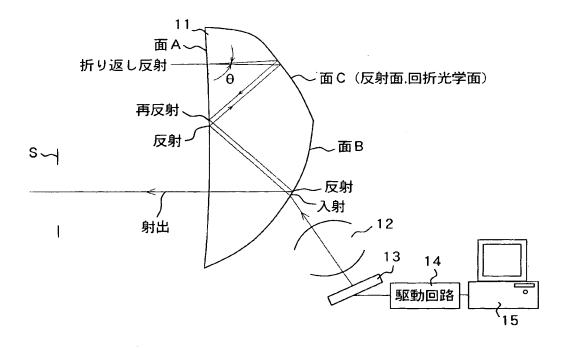


【図2】

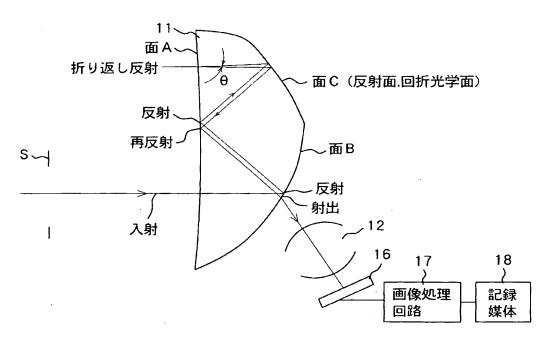




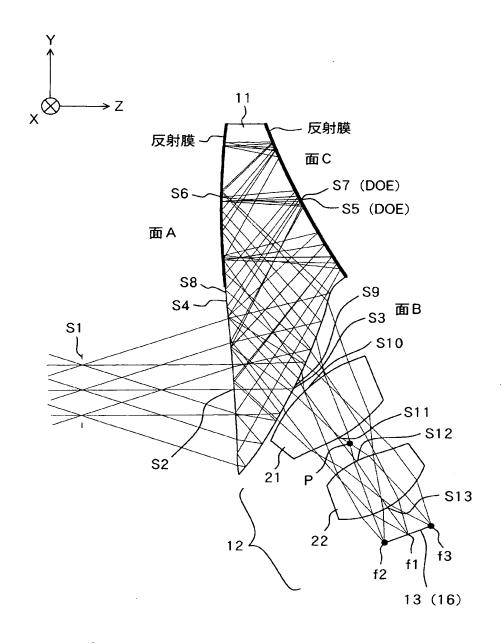
【図3】



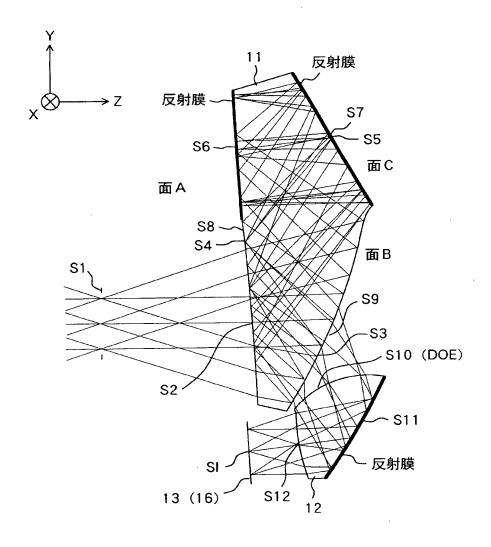
【図4】



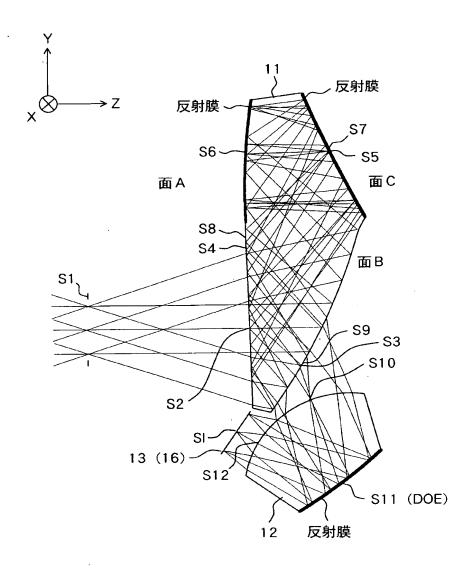
【図5】



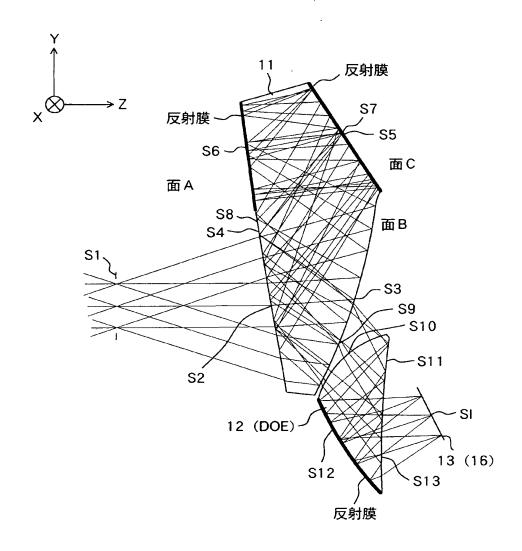
【図6】



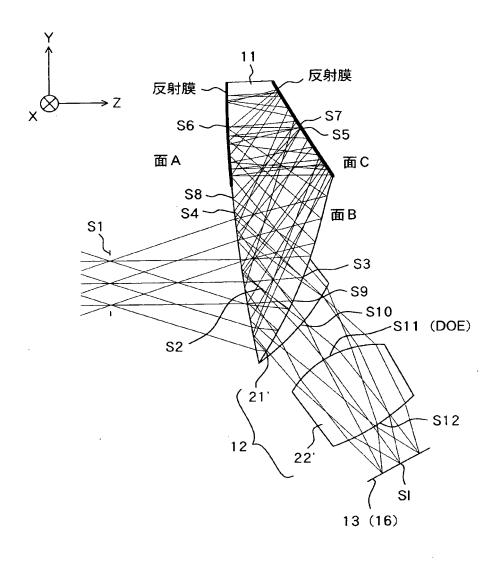
【図7】



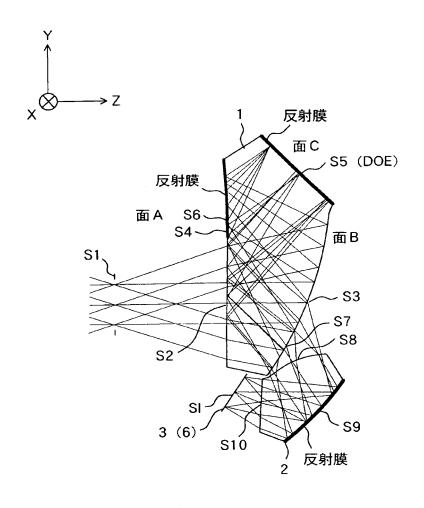
【図8】



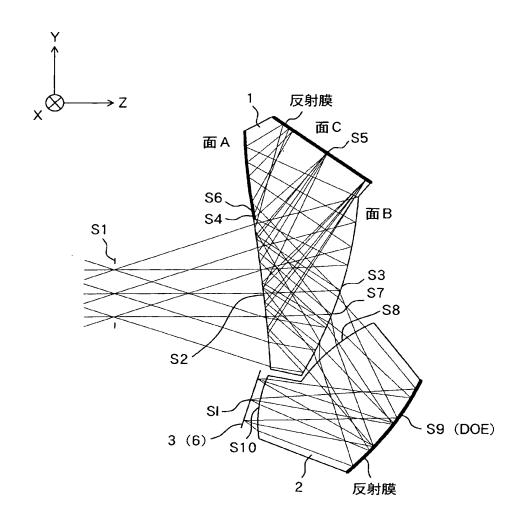
[図9]



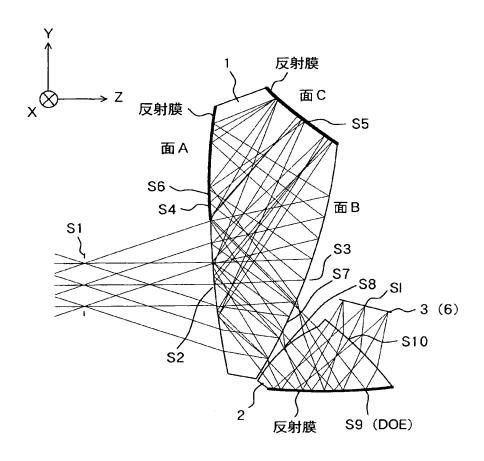
【図10】



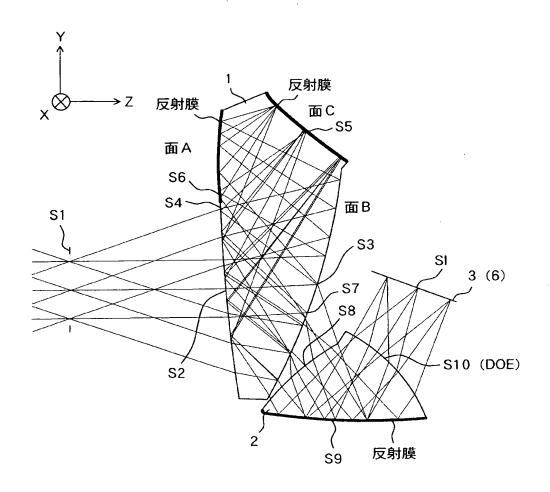
【図11】



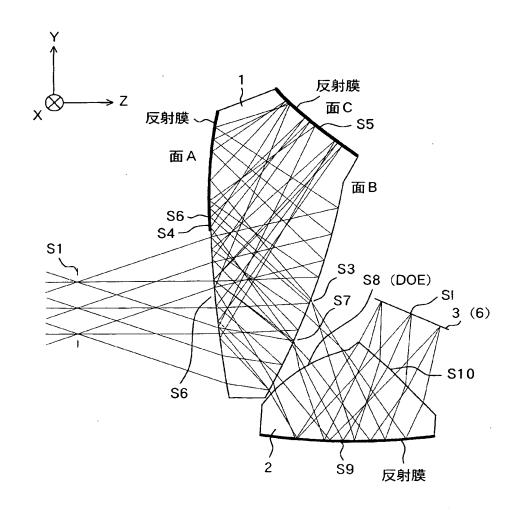
【図12】



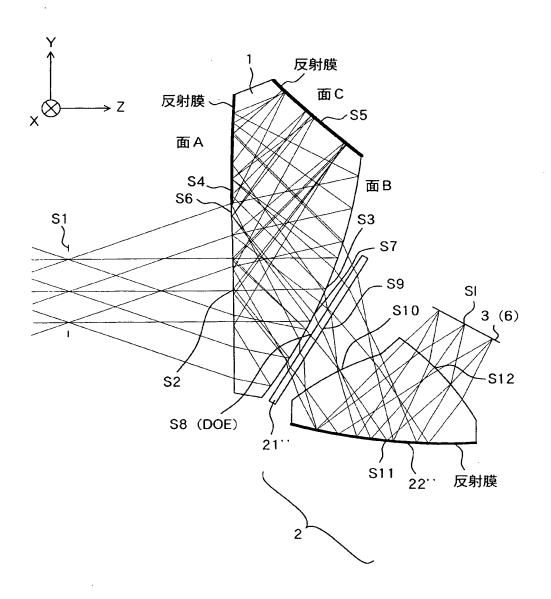
【図13】



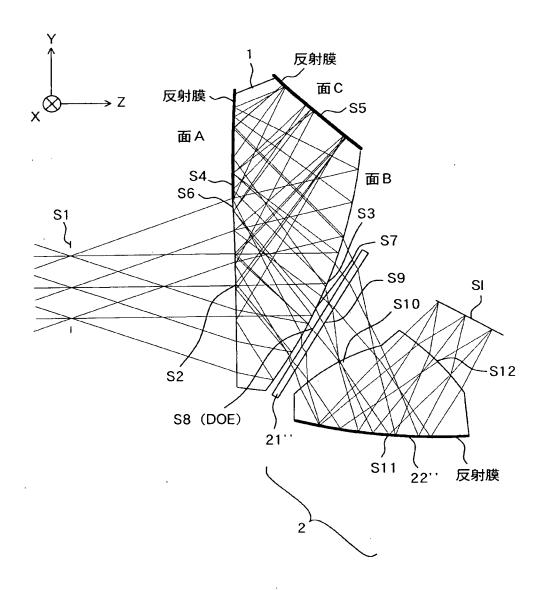
【図14】



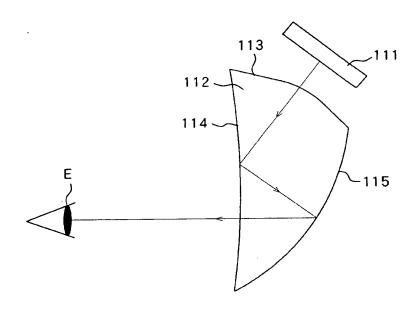
【図15】



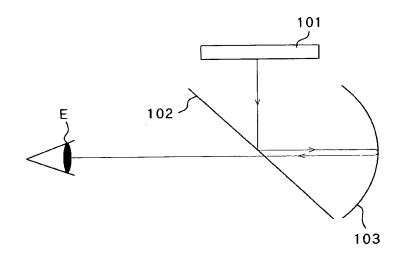
【図16】



【図17】



【図18】





【書類名】 要約書

【要約】

【課題】 高倍率化が容易であり、かつ諸収差も良好に補正でき、しかも小型の光学系を提供する。

【解決手段】 少なくとも反射作用を有する第1の面Aと、この第1の面で 反射した光線を再度第1の面に向けて反射する第2の面Cとを少なくとも含む複数の光学面A~Cを有し、第1の面は、第2の面から該第1の面に再度入射した 中心画角主光線を、該第1の面における該主光線のヒットポイント上での法線に 対して前回とは反対側に反射する。そして、上記複数の光学面のうち少なくとも 1面を回折光学面とする。

【選択図】 図1

特願2003-025305

願 人 履 歴 情 報

識別番号

[000001007]

1. 変更年月日

1990年 8月30日

[変更理由]

新規登録

住 所

東京都大田区下丸子3丁目30番2号

キヤノン株式会社 氏 名